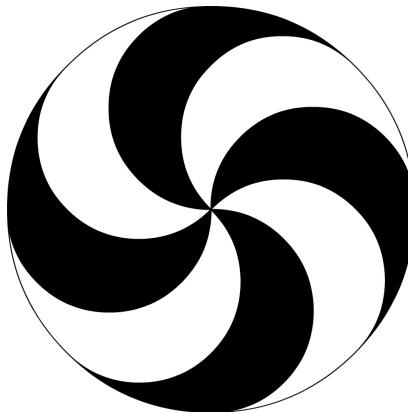


Գաղափարագործություն

Հայկական Տեսություն

Հայկական Հարաբերականության Հատուկ Տեսություն

Միաշափ Գոյերի Հարաբերական Շարժման Տեսություն



Ուրեմտ
Հայկ
Նազարյան
Նազարյան

100 Տարվա Հավատաքննությունը Գիտության Մեջ Ավարտվեց:
Գիտության Մեջ Հայկական Հեղափոխությունը Ակսված Է:

2007թ.

Կեցցե՛ Հայկական Գիտության Վերածնունդը

Գաղափարագործություն

Հայկական Տեսություն

Հայկական Հարաբերականության Հատուկ Տեսություն

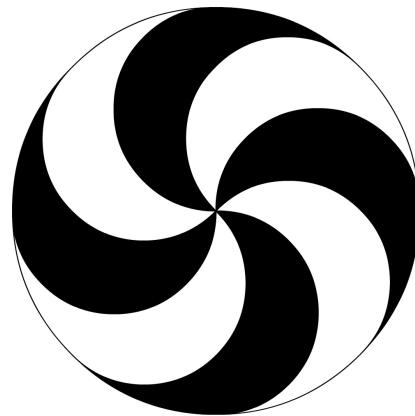
Միաշափ Գոյերի Հարաբերական Շարժման Տեսություն

(Ազատ Շարժում)



Ուրեմտ Նազարյան
Հայկ Նազարյան

Նվիրվում է Մեր Շուշի Ազատագրման 20 Ամյակին



Դեկտեմբեր - 2012թ.
Արիվան

Armenian Theory Of Special Relativity

(One Dimensional Free Movement)

Robert Nazaryan
Haik Nazaryan

Abstract

By using the principle of relativity (first postulate), together with new defined nature of the universal speed (our second postulate) and homogeneity of time-space (our third postulate), we derive the most general transformation equation of relativity in one dimensional space. According to our new second postulate, the universal (not limited) speed c in Armenian Theory of Special Relativity is not the actual speed of light but it is the speed of time which is the same in all inertial systems. Our third postulate: the homogeneity of time-space is necessary to furnish linear transformation equations. We also state that there is no need to postulate the isotropy of space. Our article-book is the accumulation of all efforts from physicists to fix the Lorentz transformation equations and build correct and more general transformation equations of relativity which obey the rules of logic and fundamental group laws, without internal philosophical and physical inconsistencies.

100 Years Of Inquisition In Physics Is Now Over.
Armenian Revolution In Science Has Began!

2007

© 21 - Դեկտեմբեր - 2012թ., Ոռքերտ Նազարյան և Հայկ Նազարյան, Արիվան
Հոդվածի հեղինակային իրավունքները. TXu 1-843-370, 21 Դեկտեմբերի 2012թ., ԱՄՆ, (Copyright Office)
284664204, 21 Դեկտեմբերի 2012թ., ՄԲԹ, (Copyright Witness)
Հավերժության գծանկարի իրավունքը. VAu 1-127-428, 29 Դեկտեմբերի 2012թ., ԱՄՆ, (Copyright Office)
Հոդվածի միջազգային համարը (ISBN). 978-1-4675-6080-1, 21 Դեկտեմբերի 2012թ., ԱՄՆ, (Publisher Services)
Ցանկացած Հայ Ֆիզիկոս կարող է ազատորեն օպերացնել այս հոդված-գրքույթում արծածված գաղափարները և
օգտագործել բանաձևերը: Միայն պահանջվում է անպատճառ վկայակոչել՝ «Հայկական Տեսություն»-ը,
«Հայկական Հարաբերականության Հասուլ տեսություն»-ը կամ «Հայկական Հարաբերականության Սերանիկա»-ն:

Բռվանդակություն

<u>Նախարան</u>	-		(4)
1	-	Սիաշափի Գոյերի Հարաբերական Շարժման Նկարագրումը	(5-7)
1.1	-	Սիաշափի Գոյերի Ժամանակատարածային Ձևափոխության Հավասարումները	(8-10)
1.2	-	Իներցիալ Համակարգերի Մկրբնակետերի Շարժման Հետազոտումը	(11-12)
1.3	-	Հարաբերականության Հիմնադրույթի Օգտագործումը Հարաբերական Շարժման Ձևափոխության Հավասարումների Մեջ	(13-18)
1.4	-	Հաստատում Արագույթունների Գումարման և Հանման Բանաձևերը	(18-19)
1.5	-	Կամայական Արագույթունների Գումարման և Հանման Բանաձևերը	(20-21)
1.6	-	Հաջորդական Ձևափոխությունների Կիրառումը	(22-25)
1.7	-	Կարևոր Հետևողուններ Հաջորդական Ձևափոխությունների Կիրառումից	(25-30)
1.8	-	Շարժման Անհամաշափության Հայտնաբերումը Իներցիալ Համակարգերում և Հակադիր Իներցիալ Համակարգերի Սահմանումը	(31-37)
1.9	-	Հարաբերականության Հիմնադրույթի Օգտագործումը Ժամանակատարածության Միջակայքի Հաշվման Համար	(38-44)
1.10	-	Բացարձակ Ժամանակի և Բացարձակ Արագույթյան Սահմանումը և Բացարձակ Արագույթյան Ձևափոխության Հավասարումները	(45-51)
1.11	-	Հայկական Հարաբերականության Հատուկ Տեսության Առանձնահատուկ Դեպքերը	(52-63)
1.12	-	Ժամանակատարածային Ձևափոխությունների Ներկայացումը Աղյուսակային Հավասարումների Տեսրով	(64-66)
1.13	-	Վերջաբան կամ Ամփոփում	(67-70)
<u>Հավելված 1</u>	-	Լրացուցիչ Բանաձևեր	(71-76)
<u>Հավելված 2</u>	-	Գանձասար Գաղափարասով Ֆիզիկունների Համար	(77-85)
<u>Հղումներ</u>	-		(86)
<u>Նամակ 1</u>	-	Մեր Գիտական Հորֆածի Կարևոր Արդյունքները (Անգլերեն)	
<u>Նամակ 2</u>	-	Նամակ-առաջարկ Հայաստանի Սպարապետ Սեյրան Օհանյանին	
<u>Նամակ 3</u>	-	Շնորհավորական Ուղերձ Հայաստանի Նախագահ Սերժ Սարգսյանին	

Նախարան

Եթե դուք խիստ ցանկություն ունեք մեղադրելու ինչ որ մեկին,
ապա մի մեղադրեր մեզ, այլ մեղադրանք կարդացեք մաքեմատիկային:
Սննդ ճրա խոսնակներն ենք միայն:

«Միաշափ Գոյերի Հարաբերական Շարժման Տեսություն - Ազատ Շարժում» հոդվածը հանդիսանում է մեր հիմնարար «Հայկական Տեսություն» աշխատության միայն մեկ և ներառածինը: Այս ներառածինը առանձնացնելով հիմնական աշխատությունից և վերաբարեկան որպես առանձին ինքնուրույն հոդված, մենք նվիրում ենք այն մեր Շուշիի ազատագրման 20 ամյակին:

Այս հոդվածում, որպես նոր հեղափոխական մոտեցում, մենք ներկայացնում ենք միաշափ ֆիզիկական տարածության մեջ հարաբերական շարժման ձևափոխության հավասարությունը արտածման Հայկական տարրերակը: Հայկական հարաբերականության հասուկ տեսության կառուցման համար մենք դեկավարվել ենք միայն ամենաընդհանուր տրամաբանական մտածողությամբ և մաքեմատիկական հասկացողություններով, առանց սահմանափակման:

Այս հոդվածում մենք փորձել ենք համախմբել և ուղրորդել բոլոր այն գիտնականների ջանքերը և լավագույն արդյունքները, որոնք մոտ հարյուր տարի, տարբեր ճանապարհներով, փորձել են բորբակել մեզ պարտադրված կեղծ գիտական աշխարհահայցը:[1],[2],[3],[4],[6]

Սի կարևոր հանգանաճը ևս՝ Հայկական Տեսության արահետով շարժվելու համար անհրաժեշտ է որ մենք լիովին բորբակենք մեր գիտակցությունը խեղող զապաշապիկը և ունենաճը բարոյակամային հետևյալ երեք հատկությունները: Մենք պարտավոր ենք լինել Արի, պարտավոր ենք լինել Ազնիվ և վերջապես անհրաժեշտ է որ մենք լինենք Անկեղծ:

Այս հոդվածում մենք այնքան հանգանանորեն ենք շարադրել Հայկական հարաբերականության հասուկ տեսության նոր գաղափարները և մանրանան արտածել բոլոր բանաձևերը, որ այն ավելի շատ դասագիրք է քան թե գիտական հոդված: Մենք ցանկացել ենք առավելագույն դյուրացնել բանաձևերի արտածումը, որպեսզի ընթերցողը իր ուշադրությունը ավելի շատ թերառի հիմնական գաղափարների և նոր մոտեցումների վրա:

Այստեղ դուք կհանդիպեք զարմանահրաշ նոր գաղափարների և հատկապես այնպիսի չնաշխարհիկ բանաձևերի, որ Աշխարհը դեռ չի տեսել: Երանի՞ ծեր աչքերին որ դուք առաջինն եք ըլքոշխնելու այս կենարար լույսը: Օգտագործեք ծեր ողջ երևակայությունը, որպեսզի պատկերացնեք քե ի՞նչ նոր գաղափարների և գեղեցիկ բանաձևերի դուք կհանդիպեք, եթե մենք հրապարակենք մեր «Եռաշափ Գոյերի Հայկական Հարաբերականության Հասուկ Տեսություն» հոդվածը:

Սեր հորդրոն և ընթերցողներին, որպեսզի դուք չկրկնեք նախորդ ֆիզիկոսների սխալը և չփորձեք հապեալ կառուցել արիեստական բանաձևեր եռաշափ տարածության համար, օգտագործելով միաշափ տարածության համար մեր արտած բանաձևերը: Տրամաբանության օրենքը այդպես չի աշխատում: Պարզապես ամրողությամբ յուրացրեք այս հոդվածը և սպասեք մեր հաջորդ հրապարակումներին: Խսկ անհամբեր ընթերցողների համար (հավելված 2)-ում, համենայն դեպքում մեզ տրամադրել ենք բավական շատ և արժեքավոր բանաձևեր մեր հաջորդ՝ «Հայկական Հարաբերականության Սերանիկայի Տեսություն» հոդվածից:

Հայկական ձևափոխության հավասարությունը մեզ նոր ներմուծված գործակիցների համար «s» և «g» տառանշանների ընտրությունը պատահականության արդյունք չէ, այլ այն կանխամտածված քայլ է: Որովհետև Հայկական տեսության մեջ «s» գործակիցը ընուրագրում է ժամանակ-տարածության ներքին ուղղորդվածությունը (*spacetime*), խսկ գործակիցը դա նոյնպես ժամանակի և տարածության երկրաչափությունը բնուրագրող մեկ այլ մեծությունն է (*metric*):

Վերոնշյալ «s» և «g» գործակիցներով բնուրագրվող տարածությունը մենք անվանում ենք Հայկական Տարածություն:

Այս հոդվածը տպագրվելուց հետո, մենք հոյս ու ունենք, որ Հայաստանի պետության հովանավորության շնորհիվ հնարակոր կիինի Հայաստանում հրատարակել «Հայկական Տեսություն» աշխատությունը ամրողությամբ, ի փառ մեր Արորդիների Յեղի և Արորդիների Հայերների Հայաստանի: Դա կիինի մեր ամենաազեցիկ պատասխանը Հայոց ցեղասպանությունների պատվիրատուններին, ծրագրավորողներին, իրազործողներին և անտարեր Աշխարհին:

Կարող է նաև հարց առաջանալ քե ինչո՞ւ ենք մենք մեր նոր ստացած հարաբերականության հասուկ տեսության ձևափոխության հավասարությունը կոչում - «Հայկական Ձևափոխության Հավասարումներ»: Պատասխանը շատ պարզ է: Այս գիտական աշխատությունը գրվել է Հայերներ, կատարվել է Հայ գիտնականի կողմից 1968 թվականից սկսած, որը տարբեր ընդիդումներով տևել է մոտ 40 տարի և դեռ շարունակվում է: Այս հետազոտությունը գրաւ Հայկական մորքի արգամիք է և որը բեղմնավորվել է Արորդիների Սրբազն Հայրենիքում՝ Հայաստանում: Հետևաբար մենք լրիվ բարոյական իրավունք ունենք այս նոր արտածված ձևափոխության հավասարությունները կոչելու՝ հարաբերականության հասուկ տեսության Հայկական Ձևափոխության Հավասարումներ, խսկ տեսությունը՝ Հայկական Հարաբերականության Հասուկ Տեսություն:

Կեցցե՛ Արորդիների Հայրենիք Հայաստանը

1 - Արագակի Գոյերի Հարաբերական Շարժման Նկարագրումը

Դասական մեքանիկայից հայտնի է որ միաչափ Գոյերի հարաբերական շարժման Գալիլեյան ուղղի և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները ունեն հետևյալ տեսքը.

Ուղիղ ձևափոխություններ	Հակադարձ ձևափոխություններ	1-Ա
$\begin{cases} t' = t \\ x' = x - vt \end{cases}$	և $\begin{cases} t = t' \\ x = x' + v't' = x' + vt' \end{cases}$	

(1 - Ա)-ով տրված Գալիլեյան ձևափոխության հավասարումներից հետևում է որ ժամանակը ունի բացարձակ բնույթ և կախված չէ ոչ իներցիալ համակարգերի իրար նկատմամբ ունեցած հարաբերական արագությունից և ոչ էլ տարածական առանցքարթից: Այսինքն ժամանակը և տարածությունը իրարից անկախ բնույթի ֆիզիկական երևույթներ են:

Բայց Լորենցի հարաբերականության տեսությունը քանից ժամանակի բնույթի մասին մեր ունեցած այս կարծրացած պատկերացումները և ապացուցեց, որ ժամանակը և տարածությունը ոչ թե իրարից անկախ, տարբեր բնույթի ֆիզիկական երևույթներ են, այլ դրանք շաղկապված են իրար հետ և համեմատում են մեկ ֆիզիկական երևույթի տարբեր կողմերը: Հետևաբար ժամանակը չտնի բացարձակ բնույթ և ժամանակատարածության ձևափոխության հավասարումների մեջ ժամանակը կախված պետք է լինի նաև տարածական առանցքարթից, ինչպես նաև այն կախված պետք է լինի երկու իներցիալ համակարգերի հարաբերական արագությունից:

Այս հոդվածում մենք կփորձենք մի քանի քայլ առաջ անցնել Լորենցի հարաբերականության տեսությունից և կարտածենք հարաբերականության հասուլ տեսության Հայկական ձևափոխության հավասարումները՝ ամենաճշգրիտ հավասարումները, միաչափ ֆիզիկական տարածության համար, ուսկավարվելով միայն տրամաբանության օրենքներով:

Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ձևափոխության ամենաճշգրիտ հավասարումները արտածեն համար մենք օգտվելու ենք հարաբերական շարժման մեր հետևյալ երեք ինմանադրույթներից:

1. *Քննության երևույթները և ֆիզիկայի օրենքները բոլոր իներցիալ համակարգերում իրար համարժեք են, այսինքն այդ երևույթները և օրենքները նկարագրվում են միևնույն մարենամատիկական ֆունկցիաներով:*
2. *Բոլոր իներցիալ համակարգերում, անշարժ Գոյերի համար, ժամանակը շարժվում է միևնույն տիեզերական հաստատում արագությամբ, որը և մենք կնշանակենք ուսողով:*
3. *Բոլոր իներցիալ համակարգերում ժամանակը և տարածությունը համաստեն են (հասուլ տեսություն):*

1-Բ

Հայկական հարաբերականության տեսության (1 - Բ)-ով տրված հիմնադրույթները շատ չեն տարբերվում ավանդական Լորենցյան հարաբերականության տեսության հիմնադրույթներից: Հայկական Հարաբերականության Տեսության առաջին հիմնադրույթը համարյա համընկնում է Լորենցի հարաբերականության տեսության առաջին հիմնադրույթի հետ, քայլ մեր երկրորդ հիմնադրույթը բոլորովին նոր մեկնարանություն է տալիս թե ինչ ֆիզիկական իմաստ ունի տիեզերական ու արագությունը:

Ի տարբերություն Լորենցի հարաբերականության տեսության, որը լույսի տարածման երևույթը և լույսի շարժման արագությունը բարձրացրել է կուրքի աստիճանի[2], [4], մենք հայտարարում ենք, որ այդ տիեզերական հաստատում արագությունը ոչ մի կազ չտնի լույսի տարածման արագության հետ, այլ այն պարզապես ժամանակի շարժման արագությունն է. Տիեզերքում և որը ունի նոյն արժեքը բոլոր իներցիալ համակարգերում: Իսկ մյուս մարմնները կարող են շարժվել այդ տիեզերական արագությունից ինչպես դանդաղ նոյնական և արագ, կախված ժամանակատարածության երկրաչափական կառուցվածքից: Բայց դրանից մենք այդ տիեզերական հաստատում արագությունը կոչում ենք նաև Փոքր և Անծ աշխարհները իրար հետ կապող եղանակ արագություն: Իսկ ժամանակատարածության միջավայրի համաստության գաղափարը մենք ընդունել ենք որպես երրորդ հիմնադրույթ հարաբերականության հաստուկ տեսության կառուցման համար, որի անհրաժեշտությունը կվերանա հարաբերականության ընդհանուր տեսության ստեղծման ժամանակ:

Ընդգծում 1-1 - Մեր (1 - Բ)-ով տրված հիմնադրույթների մեջ չկա տարածության համաստորդպատճենը անհրաժեշտություն մասին որևէ պարունակություն[1], [3]: Մենք առկախել ենք այն, որովհետև իներցիալ համակարգերը, ամենարնիամուր դեպքում, կարող են ունենալ ներքին գերազանցություն ուղղություն և որը կարող է շատ կարևոր դեր կատարել հարաբերական շարժման ձևափոխության հավասարումների մեջ: Այս փաստի առկայությունը լավագույն ցուցադրություն է եռաչափ տարածության մեջ:

Բացի $(1 - \Omega)$ -ով արված երեք հիմնադրույթներից, հանուն պարզության, մենք ընդունում ենք նաև որ բոլոր իներցիալ համակարգերը պետք է բավարարեն սկզբնական վիճակի հետևյալ պայմանին:

$$Երբ \quad t = t' = t'' = \dots = 0$$

Ապա բոլոր իներցիալ համակարգերի սկզբնակետերը համընկնում են իրար հետ տարածության 0 կետում:

1-Գ

Այժմ օգտվելով $(1 - \Omega)$ -ով տրված երեք հիմնադրույթներից և $(1 - \Omega)$ -ով տրված սկզբնական վիճակի պայմանից արտածենք Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ամենաընդհանուր ձևափոխության հավասարությունը:

Դրա համար ենքարենք որ ունեմք երկու կամայական K' և K իներցիալ համակարգի դրական x առանցքի ուղղությամբ շարժվում է v հաստատուն արագությամբ, իսկ K իներցիալ համակարգը K' իներցիալ համակարգի նկատմամբ շարժվում է v' հաստատուն արագությամբ: Որտեղ, ամենաընդհանուր դեպքում, համաձայն (Ընդգծում 1-1)-ի, տարածությունը համառողորդված չէ և հետևյալ արագության բացարձակ մեծությանը: Այսինքն ամենաընդհանուր դեպքում ճիշտ է հետևյալ պնդումը.

$$|v'| \neq |v|$$

1-Դ

Այսպիսով երկու կամայական K' և K իներցիալ համակարգերի առանցքարվերի միջև ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարություն հաստատումները, ամենաընդհանուր դեպքում կունենան հետևյալ կախվածությունը.

Ուղիղ ձևափոխություններ

$$\begin{cases} t' = t'(t, x, v) \\ x' = x'(t, x, v) \end{cases}$$

Հակադարձ ձևափոխություններ

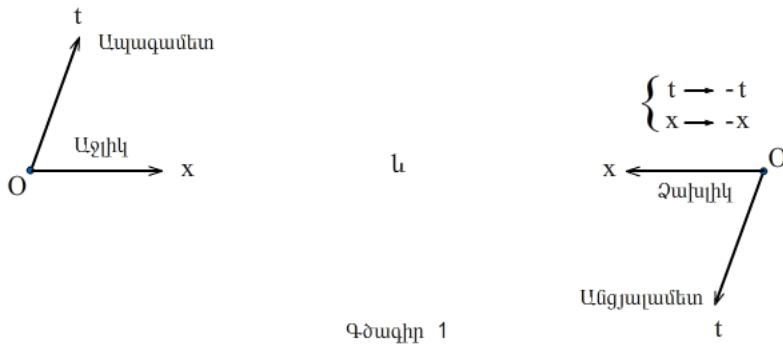
$$\begin{cases} t = t(t', x', v') \\ x = x(t', x', v') \end{cases}$$

1-Ե

Ընդգծում 1-2 - Եթե մենք օգտվենք $(1 - \Omega)$ -ի երրորդ հիմնադրույթից, համաձայն որի հարաբերականության հասուլ տեսության մեջ բոլոր իներցիալ համակարգերում ժամանակը և տարածությունը համասնեն են, ապա հնարավոր է ասացուցել, որ $(1 - \Omega)$ -ով արված հարաբերական շարժման ամենամիշտամուր ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարությունները, բայց ժամանակի և տարածության, ունեն գծային կախվածություն [2], [4], [6]:

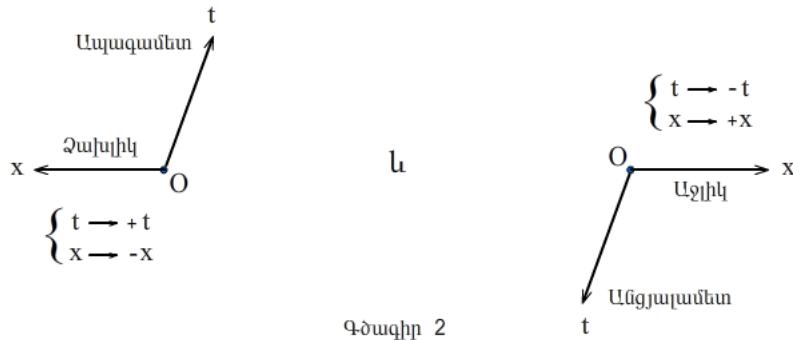
Նախքան միաշափ գոյերի ժամանակատարածային ձևափոխության հավասարությունից արտածման անցնելը ներկայացնենք իներցիալ համակարգերի որակական տեսակները: Երկշափանի ժամանակատարածության մեջ գոյուրյուն ունեն իներցիալ համակարգերի երկու խումբ՝ աջիկ իներցիալ համակարգեր և ձախիկ իներցիալ համակարգեր: Աջիկ կամ ձախիկ իներցիալ համակարգերը ժամանակատարածական հարթության մեջ պտտելով երբեք իրար հետ չեն հանդինի: Հետևյալը դրանք որակապես տարբեր իներցիալ համակարգեր են: Վերոհիշյալ աջիկ և ձախիկ իներցիալ համակարգերի ողջ առանձնահատկությունները լավագույն ի հայտ կան եռաչափ ֆիզիկական տարածության կամ քառաշաբ ժամանակատարածության մեջ: Ահա երկշափ ժամանակատարածության մեջ իներցիալ համակարգերի առանցքների ուղղվածության բոլոր հնարավոր տարրերակները և որակական տարրերությունները:

1. Ապագամենտ աջիկ և անցյալամենտ ձախիկ իներցիալ համակարգերը ուրվագծված են ստորև



(Գծային 1)-ի մեջ, աջ կողմի անցյալամենտ ձախիկ իներցիալ համակարգը պտտելով 180^0 -ով, այն կհամընկնի ձախ կողմի ապագամենտ աջիկ իներցիալ համակարգի հետ: Հետևյալը դրանք որակապես նույն են:

2. Ապագամետ ծախլիկ և անցյալամետ աջիկ իներցիալ համակարգերը ուրվագծված են ստորև

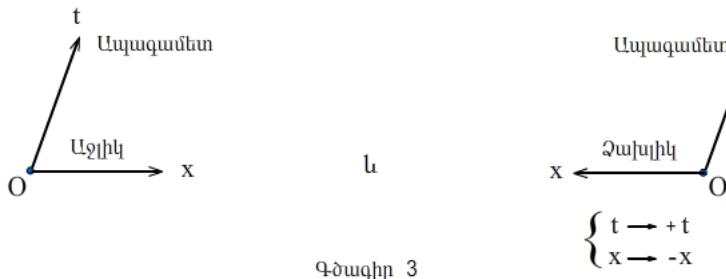


(Գծագիր 2)-ի աջ կողմի անցյալամետ աջիկ իներցիալ համակարգը պտտելով 180° -ով, այն կհամընկնի ձախ կողմի ապագամետ ծախլիկ իներցիալ համակարգի հետ: Հետևաբար դրանք որակապես նոյն են:

Այսպիսով, ժամանակատարածության մեջ, մենք կունենանք որակապես իրարից տարբեր և իրարից անկախ երկու իներցիալ համակարգեր՝ ապագամետ աջիկ իներցիալ համակարգ և ապագամետ ձախլիկ իներցիալ համակարգ, և որոնք կունենանք՝ աջիկ և ձախլիկ իներցիալ համակարգեր, ինչպես նշված են ստորև.

Աջիկ իներցիալ համակարգ

Ձախլիկ իներցիալ համակարգ



Ինչպես երևում է (Գծագիր 3)-ից, աջ կողմի ձախլիկ իներցիալ համակարգը հանդիսանում է ձախ կողմի աջիկ իներցիալ համակարգի տարածական հայելային անդադարձումը:

Նկատի ունենալով միաշափ տարածության մեջ որակապես իրարից տարբեր երկու իներցիալ համակարգերի գոյության փաստը, անհրաժեշտ է որ մենք սահմանենք դրական և բացասական ձևափոխությունները:

Սահմանում 1-1

◆ Դրական ձևափոխություններ

Այն ձևափոխությունները, որոնք աջիկ իներցիալ համակարգը քողմում են աջիկ իներցիալ համակարգ կամ ձախլիկ իներցիալ համակարգը քողմում են ձախլիկ իներցիալ համակարգ, մենք կանկանենք դրական ձևափոխություններ:

1-Զ

◆ Բացասական ձևափոխություններ

Այն ձևափոխությունները, որոնք աջիկ իներցիալ համակարգը դարձնում են ձախլիկ իներցիալ համակարգ կամ ձախլիկ իներցիալ համակարգը դարձնում են աջիկ իներցիալ համակարգ, մենք կանկանենք բացասական ձևափոխություններ:

1-Է

Ընդգծում 1-3 - Միաշափ Գոյերի հարաբերական շարժման ձևափոխության հավասարումների արտածման ընթացքում, մենք միշտ օգտագործելու ենք ապագամետ աջիկ իներցիալ համակարգեր, եթե չի ասկում այլ բառ: Իսկ հետո միայն, մեր ստացած ձևափոխության հավասարումների մեջ, մենք կօգտագործենք հայելային անդրադարձումը (1.8):

1.1 - Սիածափ Գոյերի Ժամանակատարածային Զնափոխության Հավասարումները

Քանի որ մենք ընդունում ենք որ ժամանակը և տարածությունը իրարից անկախ ֆիզիկական երևույթներ չեն, այլ դրանք շաղկապահ են իրար հետ և հանդիսանում են որպես մեկ բնույթի տարրեր կողմերը, ապա համաձայն (ընդգծում 1-2)-ի, միաչափ Գոյերի (1 – Ե)՝ով տրված հարաբերական շարժման ամենաընդհանուր ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները պետք է լինեն գծային և հետևաբար դրանք կունենան հետևյալ տեսքը.

$$\begin{array}{c} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} t' = \beta_1(v)t + \beta_2(v)x \\ x' = \gamma_1(v)x + \gamma_2(v)t \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} t = \beta'_1(v')t' + \beta'_2(v')x' \\ x = \gamma'_1(v')x' + \gamma'_2(v')t' \end{array} \right. \end{array} \quad 1.1-1$$

(1.1 – 1)-ով տրված ձևափոխման հավասարումների մեջ բոլոր ամիսաց և խաղող գործակիցները կախված չեն ոչ ժամանակից և ոչ էլ տարածությունից: Այդ գործակիցները կախված են միայն համապատասխան v կամ v' հարաբերական արագություններից և հենց մեր նպատակն է որոշել այդ անհայտ գործակիցները, ինչպես նաև որոշել ուղիղ և հակադարձ հարաբերական արագությունների միջև եղած կապը: Բացի դրանից նշենք նաև, որ (1.1 – 1)-ով տրված ձևափոխության հավասարումների մեջ $\beta_1(v)$, $\beta'_1(v')$, $\gamma_1(v)$ և $\gamma'_1(v')$ գործակիցները շափողականություն չունեն, $\beta_2(v)$ և $\beta'_2(v')$ գործակիցները ունեն արագության հակադարձ շափողականություն, իսկ $\gamma_2(v)$ և $\gamma'_2(v')$ գործակիցները ունեն արագության շափողականություն:

Ընդգծում 1-4 - Բնական է ենթադրել որ, համաձայն շարժման հարաբերականության հիմնադրույթի, (1.1 – 1)-ով տրված միաչափ Գոյերի հարաբերական շարժման ուղիղ ձևափոխության հավասարումների բոլոր գործակից-ֆունկցիաները և հակադարձ ձևափոխության հավասարումների բոլոր համապատասխան գործակից ֆունկցիաները պետք է լինեն նոյն ֆունկցիաները - միայն մի դեպքում դրանք կախված պետք է լինեն ուղիղ հարաբերական արագությունից, իսկ մյուս դեպքում դրանք կախված պետք է լինեն v' հակադարձ հարաբերական արագությունից: Բայց այս բնական ենթադրությունը, որը բխում է հենց բուռ հարաբերականության հիմնադրույթից, մենք համամամորեն կապացուենք (1.3) բաժնում:

(1.1 – 1)-ով տրված գծային հավասարումների համակարգերի որոշչները նշանակենք $d(v)$ և $d'(v')$ տառանշաններով, որոնք կախված են համապատասխանաբար v և v' ուղիղ և հակադարձ հարաբերական արագություններից և որոնց արտահայտությունները կլինեն:

$$\left\{ \begin{array}{l} d(v) = \beta_1(v)\gamma_1(v) - \beta_2(v)\gamma_2(v) \neq 0 \\ d'(v') = \beta'_1(v')\gamma'_1(v') - \beta'_2(v')\gamma'_2(v') \neq 0 \end{array} \right. \quad 1.1-2$$

(1.1 – 1)-ով տրված ուղիղ ձևափոխության հավասարումների համակարգը լուծելով ըստ (t, x) առանցքարվերի, մենք կստանանք հետևյալ ձևափոխության հավասարումները

$$\left\{ \begin{array}{l} t = \frac{\gamma_1(v)}{d(v)}t' - \frac{\beta_2(v)}{d(v)}x' \\ x = \frac{\beta_1(v)}{d(v)}x' - \frac{\gamma_2(v)}{d(v)}t' \end{array} \right. \quad 1.1-3$$

(1.1 – 3)-ը համեմատելով (1.1 – 1)-ով տրված հակադարձ ձևափոխության հավասարումների հետ, մենք կարող ենք խաղավոր գործակիցները արտահայտել ամիսաց գործակիցներով հետևյալ կերպ:

$$\left\{ \begin{array}{l} \beta'_1(v') = \frac{\gamma_1(v)}{d(v)} \\ \beta'_2(v') = -\frac{\beta_2(v)}{d(v)} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma'_1(v') = \frac{\beta_1(v)}{d(v)} \\ \gamma'_2(v') = -\frac{\gamma_2(v)}{d(v)} \end{array} \right. \quad 1.1-4$$

Նմանապես $(1.1 - 1)$ -ով տրված հակադարձ ձևափոխության հավասարումների համակարգը լուծելով ըստ (t', x') առանցքարվերի, մենք կստանանք հետևյալ ձևափոխության հավասարումները.

$$\begin{cases} t' = \frac{\gamma'_1(v')}{d'(v')} t - \frac{\beta'_2(v')}{d'(v')} x \\ x' = \frac{\beta'_1(v')}{d'(v')} x - \frac{\gamma'_2(v')}{d'(v')} t \end{cases} \quad 1.1-5$$

$(1.1 - 5)$ -ը համեմատելով $(1.1 - 1)$ -ով տրված ուղիղ ձևափոխության հավասարումների հետ, մենք կարող ենք անխաղ գործակիցները արտահայտել խազավոր գործակիցներով հետևյալ կերպ.

$$\begin{cases} \beta_1(v) = \frac{\gamma'_1(v')}{d'(v')} \\ \beta_2(v) = -\frac{\beta'_2(v')}{d'(v')} \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} \gamma_1(v) = \frac{\beta'_1(v')}{d'(v')} \\ \gamma_2(v) = -\frac{\gamma'_2(v')}{d'(v')} \end{cases} \quad 1.1-6$$

Իրար հետ համեմատելով $(1.1 - 4)$ -ով և $(1.1 - 6)$ -ով տրված գործակիցների արտահայտությունները մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները, որոնք ուղղակիորեն բխում են զծային ձևափոխության հատկություններից.

◆ $d(v) \neq d'(v')$ որոշիչների համար մենք կստանանք հետևյալ բնական առնչությունները

$$d(v)d'(v') = 1 \quad 1.1-7$$

◆ $\beta_1 \neq \gamma_1$ գործակիցների միջև տեղի ունի հետևյալ առնչությունները

$$\beta_1(v)\beta'_1(v') = \gamma_1(v)\gamma'_1(v') \quad 1.1-8$$

Իսկ $(1.1 - 4)$ -ով կամ $(1.1 - 6)$ -ով տրված հավասարումների համակարգերի երկրորդ հավասարումները բաժանելով իրար վրա մենք կստանանք մի արտահայտություն, որը և մենք կնշանակենք ζ_1 տառանշանով, ինչպես ցույց է տրված ստորև.

$$\frac{\beta_2(v)}{\gamma_2(v)} = \frac{\beta'_2(v')}{\gamma'_2(v')} = \zeta_1 \quad 1.1-9$$

$(1.1 - 9)$ -ից հետևում է որ ζ_1 գործակիցը մի դեպքում պետք է կախված լինի v ուղիղ հարաբերական արագությունից իսկ մյուս դեպքում այն կախված պետք է լինի v' հակադարձ հարաբերական արագությունից, ինչպես ցույց է տրված ստորև.

$$\frac{\beta_2(v)}{\gamma_2(v)} = \zeta_1(v) \quad \text{և} \quad \frac{\beta'_2(v')}{\gamma'_2(v')} = \zeta_1(v') \quad 1.1-10$$

Եթե համաձայն $(1.1 - 9)$ -ով տրված առնչության, $\zeta_1(v) \neq \zeta_1(v')$ գործակից-ֆունկցիաները իրար հավասար են.

$$\boxed{\zeta_1(v) = \zeta_1(v')} \quad 1.1-11$$

$(1.1 - 11)$ -ով տրված ֆունկցիոնալ հավասարումը ունի լուծման երկու հնարավորություն.

ա) *Առաջին հնարավոր լուծումը*

$$|v'| = |v| \quad \text{և} \quad \zeta_1 - \text{ը ցույց ֆունկցիա է} \quad 1.1-12$$

$(1.1 - 12)$ -ով տրված պայմանի դեպքում բավարարվում է $(1.1 - 11)$ -ով տրված ֆունկցիոնալ հավասարումը, բայց այն հակասում է ամենաընդհանուր ձևափոխության հավասարումներ գտնելու $(1 - \Omega)$ -ով տրված մեր պահանջին: ζ ետևարար $(1.1 - 11)$ -ով տրված ֆունկցիոնալ հավասարման այս առաջին հնարավոր լուծումը մենք մերժում ենք:

թ) *Երկրորդ հնարավոր լուծումը*

$$|v'| \neq |v| \quad 1.1-13$$

Այսինքն ամենաընդհանուր ձևափոխության հավասարումներ զտնելու $(1 - \Sigma)$ -ով արված մեր պահանջը բավարարվում է: Հետևաբար $(1.1 - 11)$ -ով արված ֆունկցիոնալ հավասարումը ունի հետևյալ միակ հնարավոր լուծումը.

$$\boxed{\zeta_1(v) = \zeta_1(v') = \zeta_1 = \text{հաստատում}} \quad 1.1-14$$

Որտեղ ζ_1 հաստատուն մեծությունը ունի նույն արժեքը բոլոր իներցիալ համակարգերում: Այսպիսով $(11 - 9)$ -ով արված առնչությունը, համաձայն $(1.1 - 14)$ -ի, մենք կարող ենք գրել հետևյալ կերպ:

$$\frac{\beta_2(v)}{\gamma_2(v)} = \frac{\beta'_2(v')}{\gamma'_2(v')} = \zeta_1 = \text{հաստատում} \quad 1.1-15$$

Քանի որ $(1.1 - 15)$ -ով արված առնչության մեջ γ_2 գործակիցները ունեն արագության չափողականություն և դասական մոտարկման դպրում, համաձայն $(1 - \Sigma)$ -ով արված տարածության Գալիլեյան ձևափոխությունների դրանք ունեն բացասական նշան, իսկ β_2 գործակիցները ունեն արագության հակադարձ չափողականություն, հետևաբար ζ_1 հաստատուն մեծությունը մենք կարող ենք արտահայտել տիեզերական c արագությունով հետևյալ կերպ:

$$\boxed{\zeta_1 = -g \frac{1}{c^2} = \text{հաստատում}} \quad 1.1-16$$

Որտեղ g -ն ժամանակատարածության երկրաչափական կառուցվածքը բնութագրող մի նոր հաստատուն մեծություն է որը, համաձայն $(1.1 - 15)$ -ով արված առնչությանը, ունի նույն արժեքը բոլոր իներցիալ համակարգերում և սկզբունքորեն կարող է լինել և դրական և բացասական մեծություն:

$(1.1 - 16)$ -ով արված ζ_1 գործակիցի արժեքը տեղադրելով $(1.1 - 15)$ -ով արված առնչության մեջ, մենք β_2 գործակից-ֆունկցիաները կարող ենք արտահայտել γ_2 գործակից-ֆունկցիաներով հետևյալ կերպ.

$$\boxed{\begin{cases} \beta_2(v) = -g \frac{1}{c^2} \gamma_2(v) \\ \beta'_2(v') = -g \frac{1}{c^2} \gamma'_2(v') \end{cases}} \quad 1.1-17$$

Այնուհետև β_2 գործակիցների արտահայտությունները $(1.1 - 17)$ -ից տեղադրելով $(1.1 - 2)$ -ի մեջ մենք որոշիչների համար կստանանք հետևյալ արտահայտությունները.

$$\boxed{\begin{cases} d(v) = \gamma_1(v)\beta_1(v) + g \frac{1}{c^2} [\gamma_2(v)]^2 \neq 0 \\ d'(v') = \gamma'_1(v')\beta'_1(v') + g \frac{1}{c^2} [\gamma'_2(v')]^2 \neq 0 \end{cases}} \quad 1.1-18$$

Նմանապես β_2 գործակիցների արտահայտությունները $(1.1 - 17)$ -ից տեղադրելով $(1.1 - 1)$ -ի մեջ, մենք միաշափ գոյերի հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ձևափոխությունների համար կստանանք հետևյալ հավասարումները.

$\underline{\text{Ուղիղ ձևափոխություններ}}$ $\begin{cases} t' = \beta_1(v)t - g \frac{1}{c^2} \gamma_2(v)x \\ x' = \gamma_1(v)x + \gamma_2(v)t \end{cases}$	$\underline{\text{Հակադարձ ձևափոխություններ}}$ $\begin{cases} t = \beta'_1(v')t' - g \frac{1}{c^2} \gamma'_2(v')x' \\ x = \gamma'_1(v')x' + \gamma'_2(v')t' \end{cases}$
---	--

 $1.1-19$

Ընդգծում 1-5 - $(1.1 - 18)$ -ով արված ձևափոխության $d(v)$ և $d'(v')$ որոշիչները, համաձայն $(1.1 - 7)$ -ի, միաժամանակ պետք է լինեն կամ դրական և կամ էլ բացասական մեծություններ: Դրական կամ բացասական որոշիչը ունեցող ձևափոխությունները միաշափ տարածության մեջ, համաձայն $(1 - \Omega)$ -ով և $(1 - \Sigma)$ -ով արված սահմանումների, մենք դրանք նույնականացնենք համապատասխանաբար «գրական ձևափոխություններ» կամ «բացասական ձևափոխություններ»: Այս երկու, որոշակի իրարից տարբեր, ձևափոխություններն էլ ունեն գոյության իրավունք, որովհետև դրանցից ասնեն մեկը նկարագրում է մի որոշակի ֆիզիկական երևույթ:

$\underline{\text{Դրական ձևափոխություններ}}$ $\begin{cases} d(v) > 0 \\ d'(v') > 0 \end{cases}$	$\underline{\text{Բացասական ձևափոխություններ}}$ $\begin{cases} d(v) < 0 \\ d'(v') < 0 \end{cases}$
---	--

 $1.1-20$

1.2 - Իներցիալ Համակարգերի Սկզբնակետերի Շարժման Հետազոտումը

Նախ նշենք, որ առանց ընդհանրության դեմ մեղանչելու, միաշափ տարածության մեջ K իներցիալ համակարգի նկատմամբ K' իներցիալ համակարգի շարժման v արագությունը (ուղիղ արագությունը) մենք կարող ենք ընտրել այնպես որ այն միշտ ուղղված լինի x առանցքի դրական ուղղությամբ և հետևաբար այն կլինի դրական մեծություն:

$$v > 0$$

1.2-1

Այժմ օգտվելով (1.1 – 19)-ով տրված միաշափ Գոյերի հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից, ցուցաբերենք ֆիզիկական նույնությունը և հաշվենք K' և K իներցիալ համակարգերի սկզբնակետերի իրար նկատմամբ ունեցած շարժման արագությունները, որոնք պետք է համընկնեն հենց նոյն իներցիալ համակարգերի համապատասխան հարաբերական արագությունների հետ:

1. K իներցիալ համակարգի նկատմամբ K' իներցիալ համակարգի սկզբնակետի շարժման հետազոտումը

K' իներցիալ համակարգի O' սկզբնակետի շարժման ընտրության դեպքում, այդ սկզբնակետի տարածական առանցքարվերը K' և K իներցիալ համակարգերում համապատասխանարար կունենան հետևյալ արժեքները:

$$\begin{cases} x' = 0 \\ x = vt \end{cases}$$

1.2-2

(1.2 – 2)-ով տրված O' սկզբնակետի տարածական առանցքարվերի արժեքները տեղադրելով (1.1 – 19)-ով տրված տարածական առանցքարվի ուղիղ ձևափոխության հավասարման մեջ, մենք կստանանք $\gamma_2(v)$ գործակից-ֆունկցիայի արտահայտությունը.

$$\gamma_2(v) = -\gamma_1(v)v$$

1.2-3

Այժմ էլ (1.2 – 2)-ով տրված O' սկզբնակետի տարածական առանցքարվերի արժեքները տեղադրելով (1.1 – 19)-ով տրված ժամանակի և տարածության առանցքարվերի հակադարձ ձևափոխության հավասարումների մեջ և այդ հավասարումները բաժանելով իրար վրա, մենք կստանանք v ուղիղ հարաբերական արագության արտահայտությունը.

$$v = \frac{x}{t} = \frac{\gamma'_2(v')}{\beta'_1(v')}$$

1.2-4

2. K' իներցիալ համակարգի նկատմամբ K իներցիալ համակարգի սկզբնակետի շարժման հետազոտումը

K իներցիալ համակարգի O սկզբնակետի շարժման ընտրության դեպքում, այդ սկզբնակետի տարածական առանցքարվերը K և K' իներցիալ համակարգերում համապատասխանարար կունենան հետևյալ արժեքները.

$$\begin{cases} x = 0 \\ x' = v't' \end{cases}$$

1.2-5

(1.2 – 5)-ով տրված O սկզբնակետի տարածական առանցքարվերի արժեքները տեղադրելով (1.1 – 19)-ով տրված տարածական առանցքարվի հակադարձ ձևափոխության հավասարման մեջ, մենք կստանանք $\gamma'_2(v')$ գործակից-ֆունկցիայի արտահայտությունը.

$$\gamma'_2(v') = -\gamma'_1(v')v'$$

1.2-6

Այժմ էլ (1.2 – 5)-ով տրված O սկզբնակետի տարածական առանցքարվերի արժեքները տեղադրելով (1.1 – 19)-ով տրված ժամանակի և տարածության առանցքարվերի ուղիղ ձևափոխության հավասարումների մեջ և այդ հավասարումները բաժանելով իրար վրա, մենք կստանանք v' հակադարձ հարաբերական արագության արտահայտությունը.

$$v' = \frac{x'}{t'} = \frac{\gamma_2(v)}{\beta_1(v)}$$

1.2-7

Այնուհետև (1.2 – 7)-ի մեջ տեղադրելով (1.2 – 3)-ով որոշված $\gamma_2(v)$ գործակցի արտահայտությունը, մենք կստանանք v' հակադարձ հարաբերական արագությունը արտահայտված v ուղիղ հարաբերական արագությամբ.

$$\boxed{v' = -\frac{\gamma_1(v)}{\beta_1(v)} v} \quad 1.2-8$$

(1.2 – 8)-ից մենք կստանանք նաև հետևյալ առնչությունը.

$$\gamma_1(v)v = -\beta_1(v)v' \quad 1.2-9$$

Նմանապես (1.2 – 4)-ի մեջ տեղադրելով (1.2 – 6)-ով որոշված $\gamma'_2(v')$ գործակցի արտահայտությունը, մենք կստանանք v ուղիղ հարաբերական արագությունը արտահայտված v' հակադարձ հարաբերական արագությամբ.

$$\boxed{v = -\frac{\gamma'_1(v')}{\beta'_1(v')} v'} \quad 1.2-10$$

(1.2 – 10)-ից մենք կստանանք նաև հետևյալ առնչությունը.

$$\gamma'_1(v')v' = -\beta'_1(v')v \quad 1.2-11$$

(1.2 – 3)-ով և (1.2 – 6)-ով որոշված $\gamma_2(v)$ -ի և $\gamma'_2(v')$ -ի արտահայտությունները տեղադրելով (1.1 – 17)-ով տրված β_2 գործակիցների արտահայտությունների մեջ, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\boxed{\begin{cases} \beta_2(v) = g \frac{v^2}{c^2} \gamma_1(v) \\ \beta'_2(v') = g \frac{v'^2}{c^2} \gamma'_1(v') \end{cases}} \quad 1.2-12$$

Նմանապես (1.2 – 3)-ով և (1.2 – 6)-ով որոշված $\gamma_2(v)$ -ի և $\gamma'_2(v')$ -ի արտահայտությունները տեղադրելով (1.1 – 18)-ով տրված որոշիչների արտահայտությունների մեջ, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\boxed{\begin{cases} d(v) = \gamma_1(v) \left[\beta_1(v) + g \frac{v^2}{c^2} \gamma_1(v) \right] \neq 0 \\ d'(v') = \gamma'_1(v') \left[\beta'_1(v') + g \frac{v'^2}{c^2} \gamma'_1(v') \right] \neq 0 \end{cases}} \quad 1.2-13$$

Այնուհետև (1.2 – 13)-ի մեջ կիրառելով (1.2 – 9)-ի և (1.2 – 11)-ի արտահայտությունները, մենք որոշիչների համար կստանանք նաև հետևյալ համաչափ առնչությունները.

$$\boxed{\begin{cases} d(v) = \gamma_1(v) \beta_1(v) \left(1 - g \frac{vv'}{c^2} \right) \neq 0 \\ d'(v') = \gamma'_1(v') \beta'_1(v') \left(1 - g \frac{vv'}{c^2} \right) \neq 0 \end{cases}} \quad 1.2-14$$

Իսկ (1.2 – 3)-ով և (1.2 – 6)-ով որոշված $\gamma_2(v)$ -ի և $\gamma'_2(v')$ -ի արտահայտությունները տեղադրելով նաև (1.1 – 19)-ով տրված հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ձևափոխությունների մեջ մենք կստանանք հետևյալ հավասարումները.

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t' = \beta_1(v)t + g\gamma_1(v)\frac{v}{c^2}x \\ x' = \gamma_1(v)(x - vt) \end{cases}$	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t = \beta'_1(v')t' + g\gamma'_1(v')\frac{v'}{c^2}x' \\ x = \gamma'_1(v')(x' - v't') \end{cases}$
--	---

1.2-15

Ինչպես նաև (1.2 – 15)-ի մեջ կիրառելով (1.2 – 9)-ի և (1.2 – 11)-ի արտահայտությունները, մենք հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ձևափոխությունների համար կստանանք նաև հետևյալ հավասարումները.

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t' = \beta_1(v) \left(t - g \frac{v'}{c^2}x \right) \\ x' = \gamma_1(v)(x - vt) \end{cases}$	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t = \beta'_1(v') \left(t' - g \frac{v}{c^2}x' \right) \\ x = \gamma'_1(v')(x' - v't') \end{cases}$
---	--

1.2-16

1.3 - Հարաբերականության Հիմնադրույթի Օգտագործումը Հարաբերական Շարժման Զնափոխության Հավասարումների Մեջ

Ենթադրենք տրված են երկու ապագամետ աշխիկ K և K' իներցիալ համակարգեր, որոնք իրար նկատմամբ գտնվում են հարաբերական շարժման մեջ և բավարարվում են աս (1.2 – 1)-ով տրված պայմաններում: Այժմ (1.2 – 15)-ով տրված հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ծնափոխության հավասարումների մեջ կիրառենք (1 – Բ)-ով տրված հարաբերական շարժման առաջին հիմնադրույթը՝ հարաբերականության սկզբունքը:

1. K իներցիալ համակարգից, կամայակամ է պահիմ, հաշվենք K' իներցիալ համակարգի նկատմամբ հանգստի վիճակում գտնվող և l_0 երկարություն ունեցող ձողի երկարությունը:

Մեզ համար հետաքրքրություն ներկայացնող առանցքաբվերի տարրերությունները կունենան հետևյալ արժեքները.

$$\begin{cases} t_2 - t_1 = 0 \\ x_2 - x_1 = l \\ x'_2 - x'_1 = l_0 \end{cases} \quad 1.3-1$$

(1.2 – 15)-ով տրված տարածության ուղիղ ծնափոխության հավասարման մեջ տեղադրելով (t_1, x_1) և (t_2, x_2) առանցքաբվերը, մենք տարածական x'_1 և x'_2 առանցքաբվերի համար կստանանք հետևյալ արտահայտությունները.

$$\begin{cases} x'_1 = \gamma_1(v)(x_1 - vt_1) \\ x'_2 = \gamma_1(v)(x_2 - vt_2) \end{cases} \quad 1.3-2$$

Այնուհետև օգտվելով (1.3 – 2)-ից և (1.3 – 1)-ով տրված առանցքաբվերի տարրերության արժեքներից, հաշվենք K' իներցիալ համակարգում անշարժ գտնվող ձողի երկարությունը, որը հավասար պետք է լինի l_0 -ի.

$$x'_2 - x'_1 = l_0 = \gamma_1(v)[(x_2 - x_1) - v(t_2 - t_1)] = \gamma_1(v)l \quad 1.3-3$$

K իներցիալ համակարգի տեսանկյունից այդ ձողի երկարության և K' իներցիալ համակարգում հանգստի վիճակում գտնվող նույն ձողի երկարության հարաբերությունը միշտ պետք է լինի դրական մեծություն և համաձայն (1.3 – 3)-ի, այն կլինի.

$$\frac{l}{l_0} = \frac{1}{\gamma_1(v)} > 0 \quad 1.3-4$$

2. K' իներցիալ համակարգից, կամայակամ է՝ պահիմ, հաշվենք K իներցիալ համակարգի նկատմամբ հանգստի վիճակում գտնվող և նույնական l_0 երկարություն ունեցողի ձողի երկարությունը:

Մեզ համար հետաքրքրություն ներկայացնող առանցքաբվերի տարրերությունները կունենան հետևյալ արժեքները.

$$\begin{cases} t'_2 - t'_1 = 0 \\ x'_2 - x'_1 = l' \\ x_2 - x_1 = l_0 \end{cases} \quad 1.3-5$$

(1.2 – 15)-ով տրված տարածության հակադարձ ծնափոխության հավասարման մեջ տեղադրելով (t'_1, x'_1) և (t'_2, x'_2) առանցքաբվերը, մենք տարածական x_1 և x_2 առանցքաբվերի համար կստանանք հետևյալ արտահայտությունները.

$$\begin{cases} x_1 = \gamma'_1(v')(x'_1 - v't'_1) \\ x_2 = \gamma'_1(v')(x'_2 - v't'_2) \end{cases} \quad 1.3-6$$

Այնուհետև օգտվելով (1.3 – 6)-ից և (1.3 – 5)-ով տրված առանցքաբվերի տարրերության արժեքներից, հաշվենք K իներցիալ համակարգում անշարժ գտնվող ձողի երկարությունը, որը հավասար պետք է լինի l_0 -ի.

$$x_2 - x_1 = l_0 = \gamma'_1(v')[x'_2 - x'_1] - v'(t'_2 - t'_1) = \gamma'_1(v')l' \quad 1.3-7$$

K' իներցիալ համակարգի տեսանկյունից այդ ձողի երկարության և K իներցիալ համակարգում հաճախակի վիճակում գտնվող նույն ձողի երկարության հարաբերությունը միշտ պետք է լինի դրական մեծություն և համաձայն (1.3 – 7)-ի, այն կլինի.

$$\frac{l'}{l_0} = \frac{1}{\gamma'_1(v')} > 0 \quad 1.3-8$$

Համաձայն $(1 - \mathbf{F})$ -ով տրված առաջին հիմնադրույթի՝ հարաբերականության սկզբունքի, K և K' իներցիալ համակարգերի տեսանկյունից դժուարկված և համապատասխանաբար (1.3 – 4)-ով և (1.3 – 8)-ով տրված, շարժվող և անշարժ միևնույն ձողի երկարությունների հարաբերությունները, պետք է լինեն նույն ֆունկցիան, միայն մի դեպքում այն կախված պետք է լինի v ուղղի հարաբերական արագությունից, իսկ մյուս դեպքում՝ v' հակադարձ հարաբերական արագությունից, այսինքն պետք է տեղի ունենա հետևյալ առնչությունը.

$$\boxed{\gamma'_1(v') = \gamma_1(v')} \quad 1.3-9$$

Բայց քանի որ, ամենաընդհանուր դեպքում, համաձայն $(1 - \mathbf{T})$ -ի, $|v'| \neq |v|$, հետևաբար.

$$\gamma_1(v') \neq \gamma_1(v) \quad 1.3-10$$

Ընդգծում 1-6 - Քանի որ կամայական հարաբերական արագությամբ շարժվող ցանկացած երկու ասպազամեն ազիկ իներցիալ համակարգի տեսանկյունից շարժվող ձողի և հաճախակի մեջ գտնվող նույն ձողի երկարությունների հարաբերությունը չի կարող լինել բացասական մեծություն, հետևաբար (1.3 – 4)-ի և (1.3 – 8)-ի, ինչպես նաև (1.3 – 9)-ի արդյունքներից հետևում է որ γ_1 գործակից-ֆունկցիան միշտ պետք է լինի դրական մեծություն:

$$\boxed{\begin{cases} \gamma_1(v) > 0 \\ \gamma_1(v') > 0 \end{cases}} \quad 1.3-11$$

3. K' իներցիալ համակարգում, տարածության միևնույն x' վայրում տեղի է ունենում մի լավ հայտնի և պարբերաբար կրկնվող պատահար, որի պարբերության տևողությունը t_0 է: Հաշվեճք այդ պատահարի պարբերության տևողությունը K իներցիալ համակարգի տեսանկյունից:

Մեզ համար հետաքրքրություն ներկայացնող առանցքարվերի տարրերությունները կունենան հետևյալ արժեքները.

$$\begin{cases} t'_2 - t'_1 = t_0 > 0 \\ x'_2 - x'_1 = 0 \\ t_2 - t_1 = t \end{cases} \quad 1.3-12$$

(1.2 – 15)-ով տրված ժամանակի հակադարձ ձևափոխության հավասարման մեջ տեղադրելով (t'_1, x'_1) և (t'_2, x'_2) առանցքարվերը, մենք ժամանակի t_1 և t_2 առանցքարվերի համար կստանանք հետևյալ արտահայտությունները.

$$\begin{cases} t_1 = \beta'_1(v')t'_1 + g\gamma'_1(v')\frac{v'}{c^2}x'_1 \\ t_2 = \beta'_1(v')t'_2 + g\gamma'_1(v')\frac{v'}{c^2}x'_2 \end{cases} \quad 1.3-13$$

Այնուհետև օգտվելով (1.3 – 13)-ից և (1.3 – 12)-ով տրված առանցքարվերի տարրերության արժեքներից, հաշվեճք այդ լավ հայտնի պատահարի պարբերության տևողությունը K իներցիալ համակարգի տեսանկյունից.

$$t_2 - t_1 = t = \beta'_1(v')(t'_2 - t'_1) + g\gamma'_1(v')\frac{v'}{c^2}(x'_2 - x'_1) = \beta'_1(v')t_0 \quad 1.3-14$$

K իներցիալ համակարգի տեսանկյունից այդ լավ հայտնի պատահարի պարբերության տևողության և K' իներցիալ համակարգում հաճախակի վիճակում գտնվող նույն պատահարի պարբերության տևողության հարաբերությունը, համաձայն (1.3 – 14)-ի, կլինի.

$$\frac{t}{t_0} = \beta'_1(v') \quad 1.3-15$$

4. *K* իներցիալ համակարգում, տարածության միևնույն x վայրում տեղի է ունենալ նախորդ լավ հայտնի և պարբերաբար կրկնվող պատահարը, որի պարբերության տևողությունը t₀ է: Հաշվենք այդ պատահարի պարբերության տևողությունը K': իներցիալ համակարգի տեսանկյունից:

Մեզ համար հետաքրքրություն ներկայացնող առանցքարվերի տարբերությունները կունենան հետևյալ արժեքները.

$$\begin{cases} t_2 - t_1 = t_0 > 0 \\ x_2 - x_1 = 0 \\ t'_2 - t'_1 = t' \end{cases} \quad 1.3-16$$

(1.2 – 15)-ով տրված ժամանակի ուղիղ ձևափոխության հավասարման մեջ տեղադրելով (t₁, x₁) և (t₂, x₂) առանցքարվերը, մենք ժամանակի t'₁ և t'₂ առանցքարվերի համար կստանանք հետևյալ արտահայտությունները.

$$\begin{cases} t'_1 = \beta_1(v)t_1 + g\gamma_1(v)\frac{v}{c^2}x_1 \\ t'_2 = \beta_1(v)t_2 + g\gamma_1(v)\frac{v}{c^2}x_2 \end{cases} \quad 1.3-17$$

Այնուհետև օգտվելով (1.3 – 17)-ից և (1.3 – 16)-ով տրված առանցքարվերի տարբերության արժեքներից, հաշվենք այդ լավ հայտնի պատահարի պարբերության տևողությունը K': իներցիալ համակարգի տեսանկյունից.

$$t'_2 - t'_1 = t' = \beta_1(v)(t_2 - t_1) = \beta_1(v)t_0 \quad 1.3-18$$

K' իներցիալ համակարգի տեսանկյունից այդ լավ հայտնի պատահարի պարբերության տևողության և K իներցիալ համակարգում համապատ վիճակում գտնվող նույն պատահարի պարբերության տևողության հարաբերությունը, համաձայն (1.3 – 18)-ի, կլինի.

$$\frac{t'}{t_0} = \beta_1(v) \quad 1.3-19$$

Նույնպես համաձայն (1 – 12)-ով տրված առաջին իմանադրույթի՝ հարաբերականության սկզբունքի, K և K' իներցիալ համակարգերի տեսանկյունից դիտարկված և համապատասխանաբար (1.3 – 15)-ով և (1.3 – 19)-ով տրված, միևնույն հայտնի պատահարի պարբերությունների հարաբերությունները, պետք է լինեն նույն ֆունկցիան, միայն մի դիտքում այն կախված պետք է լինի ու ուղիղ հարաբերական արագությունից, իսկ մյուս դիտքում՝ v' հակադարձ հարաբերական արագությունից, այսինքն պետք է տեղի ունենա հետևյալ առնչությունը.

$$\boxed{\beta'_1(v') = \beta_1(v')} \quad 1.3-20$$

Բայց քանի որ ամենաընդհանուր դեպքում, համաձայն (1 – 12)-ի, |v'| ≠ |v|, հետևաբար.

$$\beta_1(v') ≠ \beta_1(v) \quad 1.3-21$$

Ընդգծում 1-7 - β_1 գործակից-ֆունկցիայի ճշամի մասին առայժմ մենք ոչինչ հստակ չգիտենք: Այդ հարցի վերջնական պատասխանը մենք կստանանք հետևազույթ: Դրա համար մենք կարող ենք հաստատել միայն հետևյալը.

$$\boxed{\begin{cases} \beta_1(v) ≥ 0 \\ \beta_1(v') ≥ 0 \end{cases}} \quad 1.3-22$$

Այնուհետև (1.1 – 8)-ով տրված առնչության մեջ կիրառենք (1.3 – 9)-ի և (1.3 – 20)-ի արդյունքները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունը, որը համաձայն (1.3 – 11)-ի միշտ պետք է լինի դրական մեծություն:

$$\boxed{\beta_1(v)\beta_1(v') = \gamma_1(v)\gamma_1(v') > 0} \quad 1.3-23$$

Ընդգծում 1-8 - (1.3 – 23)-ով տրված առնչությունը, համեմայն դեպք, մեզ հուշում է որ եթե K' և K իներցիալ համակարգերի տեսանկյունից հետազոտվում է միևնույն ֆիզիկական երևույթը, ասպա β_1 գործակից-ֆունկցիայի ճշամը երկու իներցիալ համակարգերում էլ պետք է լինի նույնը՝ կամ դրական և կամ էլ բացասական:

Այժմ օգտվելով հակադարձ արագության (1.2 – 8)-ով տրված բանաձևից և (1.3 – 23)-ով տրված առնչությունից, մենք կարող ենք ցույց տալ որ v' հակադարձ արագության հակադարձ արագությունը դա նույն է ուղիղ արագությունն է, անկախ այն բանից մենք գործ ունենք դրական թե բացասական ձևափոխությունների հետ:

$$(v')' = v \quad 1.3-24$$

(1.2 – 10)-ի մեջ կիրառելով (1.3 – 9)-ի և (1.3 – 20)-ի արդյունքները, մենք ուղիղ հարաբերական արագության համար կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$v = -\frac{\gamma_1(v')}{\beta_1(v')} v' \quad 1.3-25$$

(1.3 – 25)-ից մենք կստանանք նաև հետևյալ առնչությունը.

$$\gamma_1(v')v' = -\beta_1(v')v \quad 1.3-26$$

(1.2 – 6)-ի և (1.2 – 12)-ի մեջ կիրառելով (1.3 – 9)-ի արդյունքը, մենք կիամողվենք որ β_2 և γ_2 խազավոր և անխազ գործակիցները պետք է լինեն նույն ֆունկցիան, միայն մի դեպքում այն կախված պետք է լինի ուղիղ հարաբերական արագությունից, իսկ մյուս դեպքում՝ v' հակադարձ հարաբերական արագությունից, այսինքն տեղի ունի հետևյալը.

$$\begin{cases} \gamma'_2(v') = -\gamma_1(v')v' = \gamma_2(v') \\ \beta'_2(v') = g\gamma_1(v')\frac{v'}{c^2} = \beta_2(v') \end{cases} \quad 1.3-27$$

Այնուհետև (1.2 – 13)-ով տրված որոշիչների մեջ կիրառելով (1.3 – 9)-ի և (1.3 – 20)-ի արդյունքները մենք կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$\begin{cases} d(v) = \gamma_1(v)\left[\beta_1(v) + g\gamma_1(v)\frac{v^2}{c^2}\right] \neq 0 \\ d'(v') = \gamma_1(v')\left[\beta_1(v') + g\gamma_1(v')\frac{v'^2}{c^2}\right] \neq 0 \end{cases} \quad 1.3-28$$

(1.3 – 28)-ից հետևում է որ որոշիչ-ֆունկցիաների համար նույնպես տեղի ունի հետևյալը ֆունկցիոնալ առնչությունը.

$$d'(v') = d(v') \quad 1.3-29$$

Հետևաբար (1.1 – 7)-ով տրված առնչությունը կզուի հետևյալ կերպ.

$$d(v)d(v') = 1 \quad 1.3-30$$

Իսկ (1.2 – 14)-ով տրված որոշիչների մեջ նույնպես կիրառելով (1.3 – 9)-ի և (1.3 – 20)-ի արդյունքները, ինչպես նաև (1.3 – 29)-ը, մենք ձևափոխության որոշիչների համար կստանանք նաև հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} d(v) = \gamma_1(v)\beta_1(v)\left(1 - g\frac{vv'}{c^2}\right) \neq 0 \\ d(v') = \gamma_1(v')\beta_1(v')\left(1 - g\frac{vv'}{c^2}\right) \neq 0 \end{cases} \quad 1.3-31$$

(1.1 – 4)-ով տրված հավասարումների համակարգերի առաջին հավասարումների մեջ կիրառելով (1.3 – 9)-ի և (1.3 – 20)-ի արդյունքները, ինչպես նաև (1.3 – 28)-ով և (1.3 – 31)-ով տրված հավասարումների համակարգերի առաջին հավասարումները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} \beta_1(v') = \frac{\gamma_1(v)}{d(v)} = \frac{1}{\beta_1(v) + g\gamma_1(v)\frac{v^2}{c^2}} = \frac{1}{\beta_1(v)\left(1 - g\frac{vv'}{c^2}\right)} \\ \gamma_1(v') = \frac{\beta_1(v)}{d(v)} = \frac{\beta_1(v)}{\gamma_1(v)\left[\beta_1(v) + g\gamma_1(v)\frac{v^2}{c^2}\right]} = \frac{1}{\gamma_1(v)\left(1 - g\frac{vv'}{c^2}\right)} \end{cases} \quad 1.3-32$$

Իսկ (1.1 – 6)-ով տրված հավասարումների համակարգերի առաջին հավասարումների մեջ նույնպես կիրառելով (1.3 – 9)-ի, (1.3 – 20)-ի և (1.3 – 29)-ի արդյունքները, ինչպես նաև (1.3 – 28)-ով և (1.3 – 31)-ով տրված հավասարումների համակարգերի երկրորդ հավասարումները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \beta_1(v) = \frac{\gamma_1(v')}{d(v')} = \frac{1}{\beta_1(v') + g\gamma_1(v') \frac{v'^2}{c^2}} = \frac{1}{\beta_1(v') \left(1 - g \frac{vv'}{c^2}\right)} \\ \gamma_1(v) = \frac{\beta_1(v')}{d(v')} = \frac{\beta_1(v')}{\gamma_1(v') \left[\beta_1(v') + g\gamma_1(v') \frac{v'^2}{c^2}\right]} = \frac{1}{\gamma_1(v') \left(1 - g \frac{vv'}{c^2}\right)} \end{array} \right. \quad 1.3-33$$

Հիշելով (1.3 – 23)-ը, մենք (1.3 – 32)-ից կամ (1.3 – 33)-ից կարող ենք ստանալ հետևյալ համաչափ առնչությունը.

$$\boxed{\gamma_1(v)\gamma_1(v') = \beta_1(v)\beta_1(v') = \frac{\beta_1(v)}{\beta_1(v) + g\gamma_1(v) \frac{v^2}{c^2}} = \frac{\beta_1(v')}{\beta_1(v') + g\gamma_1(v') \frac{v'^2}{c^2}} = \frac{1}{1 - g \frac{vv'}{c^2}} > 0} \quad 1.3-34$$

Քանի որ, համաձայն (1.3 – 11)-ի, $\gamma_1(v')$ և $\gamma_1(v)$ գործակիցները միշտ դրական մեծություն են, հետևաբար (1.3 – 32)-ի և (1.3 – 33)-ի առաջին հավասարությունը հետևում է որ $\beta_1(v')$ և $\beta_1(v)$ գործակիցների նշանը կախված է միայն $d(v)$ և $d(v')$ որոշչների նշանից: Հիշելով նաև (1.1 – 20)-ը, մենք ապագամետ աջիկ իներցիալ համակարգերի համար դրական և բացասական ձևափոխությունները կարող ենք սահմանել նաև հետևյալ կերպ.

<u>Դրական ձևափոխություններ</u>	<u>Բացասական ձևափոխություններ</u>	
$\left\{ \begin{array}{l} \beta_1(v) > 0 \\ \beta_1(v') > 0 \end{array} \right.$	\wedge	$\left\{ \begin{array}{l} \beta_1(v) < 0 \\ \beta_1(v') < 0 \end{array} \right.$

1.3-35

Օգտվելով (1.3 – 11)-ից և (1.3 – 35)-ով արված դրական և բացասական ձևափոխությունների դեպքում β_1 ֆունկցիա-գործակցի նշաններից, ինչպես նաև օգտվելով (1.2 – 8)-ով արված հակադարձ հարաբերական արագության բանաձևից, մենք կարող ենք կողմնորոշվել նաև այդ արագության նշանի հարցում և հետևյալ կերպ:

<u>Դրական ձևափոխություններ</u>	<u>Բացասական ձևափոխություններ</u>
$v' = -\frac{\gamma_1(v)}{\beta_1(v)} v < 0$	$v' = -\frac{\gamma_1(v)}{\beta_1(v)} v > 0$

1.3-36

Ընդգծում 1-9 - (1.3 – 36)-ից հետևում է որ դրական ձևափոխությունների դեպքում հակադարձ արագությունը դարձնում է հակադիր արագություն, իսկ բացասական ձևափոխության դեպքում, եթե այդպիսի ձևափոխությունները հնարավոր են ապագամետ աջիկ իներցիալ համակարգերի միջև, ապա հակադարձ արագությունը կունենա ուղիղ արագության ուղղությունը: Դրա համար v' հարաբերական արագությունը մենք միշտ կանգնանենք հակադարձ արագությունը, եթե չի ասկում մեկ այլ բան: Այսպիսով մենք միշտ կակճարկենք բացասական ձևափոխությունների գոյության իրավունքը:

Արդի ֆիզիկայում մենք միշտ օգտագործում ենք դրական ձևափոխությունները և դրանցից ստացված արդյունքները, բացառությամբ որոշ դեպքերի երբ անհրաժեշտություն է գագաղում կիրառել բացասական ձևափոխությունները, ինչպես օրինակ տարածական հայելային անդրադարձման դեպքում:

Այժմ կատարենք նոր նշանակումներ: Քանի որ, համաձայն (1.2 – 3)-ի, (1.2 – 12)-ի և (1.3 – 27)-ի, բոլոր $\gamma_2(v)$, $\gamma'_2(v')$, $\beta_2(v)$ և $\beta'_2(v')$ գործակիցները կախված են միայն $\gamma_1(v)$ և $\gamma_1(v')$ գործակիցներից, ինչպես նաև համաձայն (1.3 – 9)-ի և (1.3 – 20)-ի γ'_1 և β'_1 ֆունկցիաները նույն γ_1 և β_1 ֆունկցիաներն են, ապա հանուն պարզության և զեղագիտական հաճույքի, մենք հետևյալ գործակից-ֆունկցիաների մեջ բաց կրողնենք ստորին ցուցիչները.

$$\boxed{\left\{ \begin{array}{l} \beta_1(\quad) \Rightarrow \beta(\quad) \\ \gamma_1(\quad) \Rightarrow \gamma(\quad) \end{array} \right.} \quad 1.3-37$$

Այնուհետև, (1.3 – 9)-ով և (1.3 – 20)-ով ստացած մեր արդյունքները կիրառենք (1.2 – 15)-ի մեջ, ինչպես նաև օգտվելով (1.3 – 37)-ով արված մեր նոր նշանակումներից, մենք հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ձևափոխությունների համար կստանանք հետևյալ հավասարությունների համակարգը:

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t' = \beta(v)t + g\gamma(v)\frac{v'}{c^2}x \\ x' = \gamma(v)(x - vt) \end{cases}$	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t = \beta(v')t' + g\gamma(v')\frac{v'}{c^2}x' \\ x = \gamma(v')(x' - v't') \end{cases}$
---	--

1.3-38

Նմանապես, (1.3 – 9)-ով և (1.3 – 20)-ով ստացած մեր արդյունքները կիրառելով (1.2 – 16)-ի մեջ, ինչպես նաև նոյնապես օգտվելով (1.3 – 37)-ով տրված մեր նոր նշանակումներից, մենք հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ձևափոխությունների համար կստանանք նաև հետևյալ հավասարումների համակարգը.

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t' = \beta(v)\left(t - g\frac{v'}{c^2}x\right) \\ x' = \gamma(v)(x - vt) \end{cases}$	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t = \beta(v')\left(t' - g\frac{v}{c^2}x'\right) \\ x = \gamma(v')(x' - v't') \end{cases}$
---	--

1.3-39

Ընդգծում 1-10 - Նշեմք որ մեմք դեռ պետք է որոշեմք շափողականություն չունեցող β և γ գործակիցները, ինչպես նաև պետք է որոշեմք v' և v հարաբերական արագությունների միջև եղած առնչությունը:

1.4 - Հաստատուն Արագությունների Գումարման և Հանման Բանաձևերը

Ենթադրենք տրված են, իրար նկատմամբ հարաբերական շարժման մեջ գտնվող, երեք K , K' և K'' ապագամնատ աջլիկ իներցիալ համակարգերը, որտեղ K' իներցիալ համակարգը K իներցիալ համակարգի նկատմամբ շարժվում է, v հաստատուն արագությամբ, իսկ K'' իներցիալ համակարգը K' իներցիալ համակարգի նկատմամբ շարժվում է, w հաստատուն արագությամբ: Բացի դրանց, առանց ընդհանուր յանական դեմ մեղանշելու, մենք կարող ենք ընդունել որ v , w և v հարաբերական արագությունները բավարարում են նաև (1.2 – 1)-ով տրված պայմանին:

Ընդգծում 1-11 - Կամայական արագությամբ շարժվող փորձնական մասմիկի արագությունը (այս բաժնում K'' իներցիալ համակարգի հաստատուն արագությունը) K' և K իներցիալ համակարգերի նկատմամբ, սովորաբար նշանակվում է համապատասխանաբար u' և w տառանշաններով: Բայց մենք գերազանցիկ դրանց փոխարեն օգտագործել համապատասխանաբար u և w տառերը, իսկ նոյն տառերի խազանշված տառերը վերապահելով այդ արագությունների համապատասխան հակադարձ արագությունների նշանակման համար:

Այժմ դիտարկենք K'' իներցիալ համակարգի սկզբնակետի շարժումը: Այն K' իներցիալ համակարգի նկատմամբ նոյնապես շարժվում է, u հաստատուն արագությամբ և K իներցիալ համակարգի նկատմամբ՝ w հաստատուն արագությամբ: Այնուհետև գրանցենք K'' իներցիալ համակարգի սկզբնակետի շարժումը ժամանակի երկու տարբեր պահերի համար: Սկզբնակետի շարժման ժամանակատարածային առանցքարգերի տարրերությունները, այս երկու տարրեր պահերի (պատահարների) համար, K' և K իներցիալ համակարգերում կոնցենտրացիան հետևյալ արժեքները.

<u>K' իներցիալ համակարգում</u> $\begin{cases} t'_2 - t'_1 = t' \\ x'_2 - x'_1 = x' = ut' \end{cases}$	<u>K իներցիալ համակարգում</u> $\begin{cases} t_2 - t_1 = t \\ x_2 - x_1 = x = wt \end{cases}$
---	---

1.4-1

Չարունակենք մեր հաշվումները, օգտվելով (1.4 – 1)-ով տրված նշանակումներից և (1.3 – 38)-ով տրված հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից:

◆ Օգտվենք ուղիղ ձևափոխության հավասարումներից

Գրենք (1.3 – 38)-ով տրված ուղիղ ձևափոխության հավասարումները այդ երկու տարբեր պատահարների համար.

$\begin{cases} t'_2 = \beta(v)t_2 + g\gamma(v)\frac{v}{c^2}x_2 \\ x'_2 = \gamma(v)(x_2 - vt_2) \end{cases}$	$\begin{cases} t'_1 = \beta(v)t_1 + g\gamma(v)\frac{v}{c^2}x_1 \\ x'_1 = \gamma(v)(x_1 - vt_1) \end{cases}$
---	---

1.4-2

Օգտվելով (1.4 – 2)-ով տրված երկու պատահարների առանցքաբերի ուղիղ ձևափոխության հավասարումներից, հաշվենք դրանց միջև ժամանակի տևողությունը և հեռավորությունը հետևյալ կերպ.

$$\begin{cases} t'_2 - t'_1 = \beta(v)(t_2 - t_1) + g\gamma(v)\frac{v}{c^2}(x_2 - x_1) \\ x'_2 - x'_1 = \gamma(v)[(x_2 - x_1) - v(t_2 - t_1)] \end{cases} \quad 1.4-3$$

Այնուհետև (1.4 – 3)-ի մեջ տեղադրելով (1.4 – 1)-ով տրված երկու պատահարների միջև եղած ժամանակի տևողության և հեռավորության արժեքները, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} t' = \left[\beta(v) + g\gamma(v) \frac{vw}{c^2} \right] t \\ ut' = \gamma(v)(w - v)t \end{cases} \quad 1.4-4$$

Իրար վրա բաժանելով (1.4 – 4)-ի երկրորդ և առաջին հավասարումները մենք կստանանք հաստատուն արագությունների հանման բանաձևը.

$$u = \frac{\gamma(v)(w - v)}{\beta(v) + g\gamma(v) \frac{vw}{c^2}} \quad 1.4-5$$

◆ *Օգտվենք հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից*

Գրենք (1.3 – 38)-ով տրված հակադարձ ձևափոխության հավասարումները այդ նույն երկու պատահարների համար.

$$\begin{cases} t_2 = \beta(v')t'_2 + g\gamma(v')\frac{v'}{c^2}x'_2 \\ x_2 = \gamma(v')(x'_2 - v't'_2) \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} t_1 = \beta(v')t'_1 + g\gamma(v')\frac{v'}{c^2}x'_1 \\ x_1 = \gamma(v')(x'_1 - v't'_1) \end{cases} \quad 1.4-6$$

Օգտվելով (1.4 – 6)-ով տրված այդ երկու պատահարների առանցքաբերի հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից, հաշվենք դրանց միջև ժամանակի տևողությունը և հեռավորությունը հետևյալ կերպ.

$$\begin{cases} t_2 - t_1 = \beta(v')(t'_2 - t'_1) + g\gamma(v')\frac{v'}{c^2}(x'_2 - x'_1) \\ x_2 - x_1 = \gamma(v')[x'_2 - x'_1 - v'(t'_2 - t'_1)] \end{cases} \quad 1.4-7$$

Այնուհետև (1.4 – 7)-ի մեջ տեղադրելով (1.4 – 1)-ով տրված երկու պատահարների միջև եղած ժամանակի տևողության և հեռավորության արժեքները, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} t = \left[\beta(v') + g\gamma(v') \frac{v'u}{c^2} \right] t' \\ wt = \gamma(v')(u - v')t' \end{cases} \quad 1.4-8$$

Իրար վրա բաժանելով (1.4 – 8)-ի երկրորդ և առաջին հավասարումները մենք կստանանք հաստատուն արագությունների գումարման բանաձևը.

$$w = \frac{\gamma(v')(u - v')}{\beta(v') + g\gamma(v') \frac{v'u}{c^2}} \quad 1.4-9$$

Եթե մենք հարաբերական արագությունների հանման և գումարման գործողությունները նշագրենք հետևյալ կերպ.

$$\begin{cases} u = w \ominus v \\ w = u \oplus v \end{cases} \quad 1.4-10$$

Ապա (1.4 – 5)-ով և (1.4 – 9)-ով տրված հաստատուն արագությունների հանման և գումարման բանաձևները գրելով միասին և օգտագործելով (1.4 – 10)-ով տրված նշագրումները, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} u = w \ominus v = \frac{\gamma(v)(w - v)}{\beta(v) + g\gamma(v) \frac{vw}{c^2}} \\ w = u \oplus v = \frac{\gamma(v')(u - v')}{\beta(v') + g\gamma(v') \frac{v'u}{c^2}} \end{cases} \quad 1.4-11$$

1.5 - Կամայական Արագությունների Գումարման և Հանման Բանաձևերը

Այժմ էլ եճապրենք որ փորձնական մասնիկը միաշափ տարածության մեջ շարժվում է կամայական արագությամբ և այդ փորձնական մասնիկի ակնքարքային արագությունները K' և K իներցիալ համակարգերում մենք նույնպես կնշանակենք համապատասխանարար և և w տառերով և դրանց մեծությունները կորոշվեն հետևյալ կերպ.

$$\begin{cases} \frac{dx'}{dt'} = u \\ \frac{dx}{dt} = w \end{cases} \quad 1.5-1$$

Դիֆերենցիոն (1.3 – 38)-ով տրված հակադարձ ձևափոխության հավասարումները ըստ t' ժամանակի և այնտեղ տեղադրելով $\left(\frac{dx'}{dt'}\right)$ -ի արժեքը (1.5 – 1)-ից, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} \frac{dt}{dt'} = \beta(v') + g\gamma(v')\frac{v'u}{c^2} \\ \frac{dx}{dt'} = \gamma(v')(u - v') \end{cases} \quad 1.5-2$$

(1.5 – 2)-ի երկրորդ հավասարումը բաժանելով առաջին հավասարման վրա մենք կստանանք այդ փորձնական մասնիկի ակնքարքային արագությունը K իներցիալ համակարգի նկատմամբ, արտահայտված v' և w արագություններով, որն էլ հենց հանդիսանում է երկու u և v արագությունների գումարման բանաձևը.

$$\frac{dx}{dt} = w = \frac{\gamma(v')(u - v')}{\beta(v') + g\gamma(v')\frac{v'u}{c^2}} \quad 1.5-3$$

Նմանապես դիֆերենցիոն (1.3 – 38)-ով տրված ուղղի ձևափոխության հավասարումները ըստ t ժամանակի և այնտեղ տեղադրելով $\left(\frac{dx}{dt}\right)$ -ի արժեքը (1.5 – 1)-ից, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} \frac{dt'}{dt} = \beta(v) + g\gamma(v)\frac{vw}{c^2} \\ \frac{dx'}{dt} = \gamma(v)(w - v) \end{cases} \quad 1.5-4$$

(1.5 – 4)-ի երկրորդ հավասարումը բաժանելով առաջին հավասարման վրա մենք կստանանք նույն փորձնական մասնիկի ակնքարքային արագությունը K' իներցիալ համակարգի նկատմամբ, արտահայտված v և w արագություններով, որն էլ հենց հանդիսանում է երկու w և v արագությունների հանման բանաձևը.

$$\frac{dx'}{dt'} = u = \frac{\gamma(v)(w - v)}{\beta(v) + g\gamma(v)\frac{vw}{c^2}} \quad 1.5-5$$

(1.5 – 3)-ով և (1.5 – 5)-ով տրված երկու արագությունների հանման և գումարման բանաձևերը գրելով միասին և օգտագործելով (1.4 – 10)-ով տրված նշագրումները, մենք կստանանք.

$$\boxed{\begin{cases} u = w \ominus v = \frac{\gamma(v)(w - v)}{\beta(v) + g\gamma(v)\frac{vw}{c^2}} \\ w = u \oplus v = \frac{\gamma(v')(u - v')}{\beta(v') + g\gamma(v')\frac{v'u}{c^2}} \end{cases}} \quad 1.5-6$$

Ընդգծում 1-12 - Մենք տեսնում ենք որ (1.5 – 6)-ով տրված կամայական արագությունների հանման և գումարման բանաձևերը ծչզրիտ կերպով համընկնում են (1.4 – 11)-ով տրված հաստատուն արագությունների հանման և գումարման բանաձևերի հետ: Հետևաբար արագությունների հանման և գումարման բանաձևերը կախված չեն այն բանից թե այդ արագությունները հաստատուն են թե դրանք ունեն կամայական ակնքարքային բնույթ: Այնպես որ այդ բանաձևերը միշտ են և իներցիալ համակարգերի իրար նկատմամբ ունեցած հարաբերական արագությունների համար, և շարժվող փորձնական մասնիկի կամայական արագությունների համար:

(1.5 – 6)-ի մեջ առաջին հավասարումը լուծելով ըստ w արագության և երկրորդ հավասարումը լուծելով ըստ v արագության, մենք ակնհարթային արագությունների գումարման և համան համար կստանանք նաև հետևյալ բանաձևերը.

$$\begin{cases} w = u \oplus v = \frac{\beta(v)u + \gamma(v)v}{\gamma(v)\left(1 - g\frac{vu}{c^2}\right)} \\ u = w \ominus v = \frac{\beta(v')w + \gamma(v')v'}{\gamma(v')\left(1 - g\frac{v'w}{c^2}\right)} \end{cases} \quad 1.5-7$$

Այժմ միասին զրենք (1.5 – 2)-ի և (1.5 – 4)-ի միայն առաջին հավասարումները.

$$\begin{cases} \frac{dt}{dt'} = \beta(v') + g\gamma(v')\frac{v'u}{c^2} \\ \frac{dt'}{dt} = \beta(v) + g\gamma(v)\frac{vw}{c^2} \end{cases} \quad 1.5-8$$

Այնուհետև (1.5 – 8)-ի առաջին հավասարման մեջ կիրառելով (1.3 – 26)-ը և երկրորդ հավասարման մեջ կիրառելով (1.2 – 9)-ը, մենք կստանանք նաև հետևյալ բանաձևերը.

$$\begin{cases} \frac{dt}{dt'} = \beta(v')\left(1 - g\frac{vu}{c^2}\right) \\ \frac{dt'}{dt} = \beta(v)\left(1 - g\frac{v'w}{c^2}\right) \end{cases} \quad 1.5-9$$

Իրար հետ բազմապատկելով (1.5 – 8)-ով արված հավասարումների համակարգի առաջին և երկրորդ հավասարումները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$\left[\beta(v') + g\gamma(v')\frac{v'u}{c^2} \right] \left[\beta(v) + g\gamma(v)\frac{vw}{c^2} \right] = 1 \quad 1.5-10$$

Նմանապես իրար հետ բազմապատկելով (1.5 – 9)-ով տրված հավասարումների համակարգի առաջին և երկրորդ հավասարումները, մենք կստանանք նաև հետևյալ առնչությունը.

$$\beta(v)\beta(v')\left(1 - g\frac{vu}{c^2}\right)\left(1 - g\frac{v'w}{c^2}\right) = 1 \quad 1.5-11$$

Վերիիշելով (1.3 – 23)-ը, մենք (1.5 – 11)-ից կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$\beta(v)\beta(v') = \gamma(v)\gamma(v') = \frac{1}{\left(1 - g\frac{vu}{c^2}\right)\left(1 - g\frac{v'w}{c^2}\right)} > 0 \quad 1.5-12$$

Իրար հետ համեմատելով (1.3 – 34)-ով և (1.5 – 12)-ով արված առնչությունները մենք կստանանք հետևյալ գեղեցիկ առնչությունը, որը իրար է կապում երկու տարրեր իներցիալ համակարգերի նկատմամբ կամայական արագությամբ շարժվող փորձնական մասնիկի u և w ուղիղ արագությունները և նույն իներցիալ համակարգերի իրար նկատմամբ ունեցած v և v' ուղիղ և հակադարձ հարաբերական արագությունները:

$$\left(1 - g\frac{vu}{c^2}\right)\left(1 - g\frac{v'w}{c^2}\right) = 1 - g\frac{vv'}{c^2} \quad 1.5-13$$

Ընդգծում 1-13 - Եթե մենք լցնումներ որ փորձնական մասնիկը K' իներցիալ համակարգի նկատմամբ զտնվում է ազշարժ վիճակում, այսինքն $u = 0$, ապա բնականաբար այն K իներցիալ համակարգի նկատմամբ շարժվում է $w = v$ հաստատում արագությամբ և հետևաբար (1.5 – 12)-ով արված բանաձեղ դառնում է (1.3 – 34)-ով արված բանաձեղ, իսկ (1.5 – 13)-ով արված բանաձեղ դառնում է նույնարդում:

1.6 - Հաջորդական Զևսիտությունների Կիրառումը

Քամի որ, համաձայն (ընդգծում 1-2)-ի, հարաբերականության հասուլ տեսության մեջ իրար նկատմամբ հարաբերական շարժման մեջ զտնվող իներցիալ համակարգերի առանցքարվերի ձևափոխության հավասարումները ըստ ժամանակի և տարածության ունեն գծային կախվածություն, հետևաբար դրանք պետք է բավարարեն գծային ձևափոխության բոլոր իմանական օրենքներին: Համաձայն գծային ձևափոխության ամենահիմնական օրենքի - հարաբերական շարժման հաջորդական գծային ձևափոխությունները առաջացնում են մի նոր նմանատիպ գծային ձևափոխություն:

Որպեսզի մենք ապացուենք որ (1.3 – 38)-ով տրված հարաբերական շարժման ձևափոխության հավասարումները չեն հսկասում գծային ձևափոխությունների ամենամենական օրենքին, ապա դրա համար կատարենք երկու հաջորդական ձևափոխություններ և պահանջնենք որ ստացված արդյունաբար ձևափոխությունը նույնպես լինի նույնատիպ գծային ձևափոխություն, այսինքն որպեսզի այն ունենա նույն տեսքը: Այս ճանապարհով մենք կկարողանանք որոշել մնացած անհայտ գործակիցների արտահայտությունները կամ այդ գործակիցների միջև գոյուրյուն ունեցող առնչությունները:

Դրա համար ենթադրենք որ արված են երեք K , K' և K'' ապագամետ աշխիլ իներցիալ համակարգերը, որտեղ,
համաձայն (ընդգծում 1-1)-ի, K' իներցիալ համակարգը K իներցիալ համակարգի նկատմամբ շարժվում է և
հաստատուն արագությամբ, իսկ K'' իներցիալ համակարգը K' իներցիալ համակարգի նկատմամբ շարժվում է և
հաստատուն արագությամբ և K իներցիալ համակարգի նկատմամբ շարժվում է w հաստատուն արագությամբ: Ինչպես
նաև բոլոր v , u և w հարաբերական արագությունները դրական մնաժություններ են:

Այժմ օգտվելով (1.3 – 38)-ով տրված հարաբերական շարժման ձևափոխության հավասարումներից, գրենք վերոհիշյալ երեք իներցիալ համակարգերի ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները միմյանց նկատմամբ հետևյալ կերպ:

- ◆ Ձևափոխության հավասարումները K' և K իներցիալ համակարգերի միջև

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t' = \beta(v)t + g\gamma(v)\frac{v}{c^2}x \\ x' = \gamma(v)(x - vt) \end{cases}$	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t = \beta(v')t' + g\gamma(v')\frac{v'}{c^2}x' \\ x = \gamma(v')(x' - v't') \end{cases}$
---	---

1.6-1

- ◆ Ձևափոխության հավասարումները K'' և K' իներցիալ համակարգերի միջև

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t'' = \beta(u)t' + g\gamma(u)\frac{u}{c^2}x' \\ x'' = \gamma(u)(x' - ut') \end{cases}$	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t' = \beta(u')t'' + g\gamma(u')\frac{u'}{c^2}x'' \\ x' = \gamma(u')(x'' - u't'') \end{cases}$
---	---

1.6-2

- ◆ Ձևափոխության հավասարումները K'' և K իներցիալ համակարգերի միջև

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t'' = \beta(w)t + g\gamma(w)\frac{w}{c^2}x \\ x'' = \gamma(w)(x - wt) \end{cases}$	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t = \beta(w')t'' + g\gamma(w')\frac{w'}{c^2}x'' \\ x = \gamma(w')(x'' - w't'') \end{cases}$
---	---

1.6-3

Որտեղ K , K' և K'' իներցիալ համակարգերի v' , u' և w' հակադարձ հարաբերական արագությունների արտահայտությունները, համաձայն (1.2 – 8)-ի և (1.3 – 37)-ի նոր նշանակումների, կլինեն.

$$v' = -\frac{\gamma(v)}{\beta(v)}v \quad \text{և} \quad u' = -\frac{\gamma(u)}{\beta(u)}u \quad \text{և} \quad w' = -\frac{\gamma(w)}{\beta(w)}w \quad 1.6-4$$

Իսկ (1.3 – 32)-ով տրված բանաձեւերը կիրառելով K , K' և K'' իներցիալ համակարգերի ուղիղ և հակադարձ հարաբերական արագությունների համար, ինչպես նաև նույնպես վերոհիշյալ (1.3 – 37)-ի նոր նշանակումները, մենք կստանանք հետևյալ բանաձեւերը.

$$\left\{ \begin{array}{l} \beta(v') = \frac{\gamma(v)}{d(v)} \\ \gamma(v') = \frac{\beta(v)}{d(v)} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \beta(u') = \frac{\gamma(u)}{d(u)} \\ \gamma(u') = \frac{\beta(u)}{d(u)} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \beta(w') = \frac{\gamma(w)}{d(w)} \\ \gamma(w') = \frac{\beta(w)}{d(w)} \end{array} \right. \quad 1.6-5$$

Այժմ օգտվելով երեք իներցիալ համակարգերի (1.6 – 1)-ով, (1.6 – 2)-ով և (1.6 – 3)-ով տրված ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից, կատարենք ժամանակի և տարածության երկու հաջորդական ձևափոխությունների բոլոր հնարավոր վեց տարբերակները: Այդ բոլոր հաջորդական ձևափոխությունները կատարելուց հետո մենք կատարանք v , u և w ուղիղ արագությունները և դրանց հակադարձ v' , u' և w' արագությունները պարունակող գործակիցների միջև եղած բոլոր առնչությունները:

1. Oգովենք (1.6 – 1)-ով տրված ժամանակի և տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումներից

Դրա համար (1.6 – 3)-ով տրված հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից t -ի և x -ի արտահայտությունները տեղադրելով (1.6 – 1)-ով տրված ժամանակի և տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումների մեջ, մենք կստանանք.

$$\left\{ \begin{array}{l} t' = \left[\beta(v)\beta(w') - g\gamma(v)\gamma(w')\frac{vw'}{c^2} \right]t'' + g\gamma(w')\left[\beta(v)\frac{w'}{c^2} + \gamma(v)\frac{v}{c^2} \right]x'' \\ x' = \gamma(v)\gamma(w')\left(1 - g\frac{vw'}{c^2} \right)x'' - \gamma(v)[\gamma(w')w' + \beta(w')v]t'' \end{array} \right. \quad 1.6-6$$

(1.6 – 6)-ով տրված ձևափոխությունների արտահայտությունները համեմատելով (1.6 – 2)-ով տրված t' ժամանակի և x' տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումների հետ և իրար հավասարեցնելով t'' -ի և x'' -ի գործակիցները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

<u>Ժամանակի ձևափոխությունից</u> $\left\{ \begin{array}{l} \beta(u') = \beta(v)\beta(w') - g\gamma(v)\gamma(w')\frac{vw'}{c^2} \\ \gamma(u')u' = \gamma(w')[\beta(v)w' + \gamma(v)v] \end{array} \right. \quad \text{և}$	<u>Տարածության ձևափոխությունից</u> $\left\{ \begin{array}{l} \gamma(u') = \gamma(v)\gamma(w')\left(1 - g\frac{vw'}{c^2} \right) \\ \gamma(u')u' = \gamma(v)[\gamma(w')w' + \beta(w')v] \end{array} \right. \quad 1.6-7$
---	--

2. Oգովենք (1.6 – 1)-ով տրված ժամանակի և տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից

Դրա համար (1.6 – 2)-ով տրված հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից t -ի և x -ի արտահայտությունները տեղադրելով (1.6 – 1)-ով տրված ժամանակի և տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումների մեջ, մենք կստանանք.

$$\left\{ \begin{array}{l} t = \left[\beta(v')\beta(u') - g\gamma(v')\gamma(u')\frac{v'u'}{c^2} \right]t'' + g\frac{1}{c^2}\gamma(u')[\beta(v')u' + \gamma(v')v']x'' \\ x = \gamma(v')\gamma(u')\left(1 - g\frac{v'u'}{c^2} \right)x'' - \gamma(v')[\gamma(u')u' + \beta(u')v']t'' \end{array} \right. \quad 1.6-8$$

(1.6 – 8)-ով տրված ձևափոխությունների արտահայտությունները համեմատելով (1.6 – 3)-ով տրված t ժամանակի և x տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումների հետ և իրար հավասարեցնելով t'' -ի և x'' -ի գործակիցները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

<u>Ժամանակի ձևափոխությունից</u> $\left\{ \begin{array}{l} \beta(w') = \beta(v')\beta(u') - g\gamma(v')\gamma(u')\frac{v'u'}{c^2} \\ \gamma(w')w' = \gamma(u')[\beta(v')u' + \gamma(v')v'] \end{array} \right. \quad \text{և}$	<u>Տարածության ձևափոխությունից</u> $\left\{ \begin{array}{l} \gamma(w') = \gamma(v')\gamma(u')\left(1 - g\frac{v'u'}{c^2} \right) \\ \gamma(w')w' = \gamma(v')[\gamma(u')u' + \beta(u')v'] \end{array} \right. \quad 1.6-9$
---	--

3. Oգովիճաք (1.6 – 2)-ով տրված ժամանակի և տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումներից

Դրա համար (1.6 – 1)-ով տրված ուղիղ ձևափոխության հավասարումներից t' -ի և x' -ի արտահայտությունները տեղադրելով (1.6 – 2)-ով տրված ժամանակի և տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումների մեջ, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} t'' = \left[\beta(v)\beta(u) - g\gamma(v)\gamma(u) \frac{vu}{c^2} \right]t + g \frac{1}{c^2} \gamma(v)[\gamma(u)u + \beta(u)v]x \\ x'' = \gamma(v)\gamma(u) \left(1 - g \frac{vu}{c^2} \right)x - \gamma(u)[\beta(v)u + \gamma(v)v]t \end{cases} \quad 1.6-10$$

(1.6 – 10)-ով տրված ձևափոխությունների արտահայտությունները համեմատելով (1.6 – 3)-ով տրված t'' ժամանակի և x'' տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումների հետ և իրար հավասարեցնելով t -ի և x -ի գործակիցները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

<u>Ժամանակի ձևափոխությունից</u>	<u>Տարածության ձևափոխությունից</u>
$\begin{cases} \beta(w) = \beta(v)\beta(u) - g\gamma(v)\gamma(u) \frac{vu}{c^2} \\ \gamma(w)w = \gamma(v)[\gamma(u)u + \beta(u)v] \end{cases}$	$\begin{cases} \gamma(w) = \gamma(v)\gamma(u) \left(1 - g \frac{vu}{c^2} \right) \\ \gamma(w)w = \gamma(u)[\beta(v)u + \gamma(v)v] \end{cases}$
և	և

1.6-11

4. Oգովիճաք (1.6 – 2)-ով տրված ժամանակի և տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից

Դրա համար (1.6 – 3)-ով տրված ուղիղ ձևափոխության հավասարումներից t'' -ի և x'' -ի արտահայտությունները տեղադրելով (1.6 – 2)-ով տրված ժամանակի և տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումների մեջ, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} t' = \left[\beta(u')\beta(w) - g\gamma(u')\gamma(w) \frac{u'w}{c^2} \right]t + g \frac{1}{c^2} \gamma(w)[\beta(u')w + \gamma(u')u']x \\ x' = \gamma(u')\gamma(w) \left(1 - g \frac{u'w}{c^2} \right)x - \gamma(u')[\gamma(w)w + \beta(w)u']t \end{cases} \quad 1.6-12$$

(1.6 – 12)-ով տրված ձևափոխությունների արտահայտությունները համեմատելով (1.6 – 1)-ով տրված t' ժամանակի և x' տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումների հետ և իրար հավասարեցնելով t -ի և x -ի գործակիցները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

<u>Ժամանակի ձևափոխությունից</u>	<u>Տարածության ձևափոխությունից</u>
$\begin{cases} \beta(v) = \beta(u')\beta(w) - g\gamma(u')\gamma(w) \frac{u'w}{c^2} \\ \gamma(v)v = \gamma(w)[\beta(u')w + \gamma(u')u'] \end{cases}$	$\begin{cases} \gamma(v) = \gamma(u')\gamma(w) \left(1 - g \frac{u'w}{c^2} \right) \\ \gamma(v)v = \gamma(u')[\gamma(w)w + \beta(w)u'] \end{cases}$
և	և

1.6-13

5. Oգովիճաք (1.6 – 3)-ով տրված ժամանակի և տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումներից

Դրա համար (1.6 – 1)-ով տրված հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից t -ի և x -ի արտահայտությունները տեղադրելով (1.6 – 3)-ով տրված ժամանակի և տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումների մեջ, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} t'' = \left[\beta(v')\beta(w) - g\gamma(v')\gamma(w) \frac{v'w}{c^2} \right]t' + g \frac{1}{c^2} \gamma(v')[\gamma(w)w + \beta(w)v']x' \\ x'' = \gamma(v')\gamma(w) \left(1 - g \frac{v'w}{c^2} \right)x' - \gamma(w)[\beta(v')w + \gamma(v')v']t' \end{cases} \quad 1.6-14$$

(1.6 – 14)-ով տրված ձևափոխությունների արտահայտությունները համեմատելով (1.6 – 2)-ով տրված t'' ժամանակի և x'' տարածության ուղիղ ձևափոխության հավասարումների հետ և իրար հավասարեցնելով t' -ի և x' -ի գործակիցները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{array}{c} \text{Ժամանակի ձևափոխությունից} \\ \left\{ \begin{array}{l} \beta(u) = \beta(v')\beta(w) - g\gamma(v')\gamma(w)\frac{v'w}{c^2} \\ \gamma(u)u = \gamma(v')[\gamma(w)w + \beta(w)v'] \end{array} \right. \end{array} \quad \text{և} \quad \begin{array}{c} \text{Տարածության ձևափոխությունից} \\ \left\{ \begin{array}{l} \gamma(u) = \gamma(v')\gamma(w)\left(1 - g\frac{v'w}{c^2}\right) \\ \gamma(u)u = \gamma(w)[\beta(v')w + \gamma(v')v'] \end{array} \right. \end{array} \quad 1.6-15$$

6. Օգուլմանը (1.6 – 3)-ով տրված ժամանակի և տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումներից

Դրա համար (1.6 – 2)-ով տրված ուղիղ ձևափոխության հավասարումներից t'' -ի և x'' -ի արտահայտությունները տեղադրելով (1.6 – 3)-ով տրված ժամանակի և տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումների մեջ, մենք կստանանք.

$$\begin{array}{c} t = \left[\beta(u)\beta(w') - g\gamma(u)\gamma(w')\frac{uw'}{c^2} \right]t' + g\frac{1}{c^2}\gamma(u)[\gamma(w')w' + \beta(w')u]x' \\ x = \gamma(u)\gamma(w')\left(1 - g\frac{uw'}{c^2}\right)x' - \gamma(w')[\beta(u)w' + \gamma(u)u]t' \end{array} \quad 1.6-16$$

(1.6 – 16)-ով տրված ձևափոխության արտահայտությունները համեմատելով (1.6 – 1)-ով տրված t ժամանակի և x տարածության հակադարձ ձևափոխության հավասարումների հետ և իրար հավասարեցնելով t' -ի և x' -ի գործակիցները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{array}{c} \text{Ժամանակի ձևափոխությունից} \\ \left\{ \begin{array}{l} \beta(v') = \beta(u)\beta(w') - g\gamma(u)\gamma(w')\frac{uw'}{c^2} \\ \gamma(v')v' = \gamma(u)[\gamma(w')w' + \beta(w')u] \end{array} \right. \end{array} \quad \text{և} \quad \begin{array}{c} \text{Տարածության ձևափոխությունից} \\ \left\{ \begin{array}{l} \gamma(v') = \gamma(u)\gamma(w')\left(1 - g\frac{uw'}{c^2}\right) \\ \gamma(v')v' = \gamma(w')[\beta(u)w' + \gamma(u)u] \end{array} \right. \end{array} \quad 1.6-17$$

Այսպիսով, եթեք իներցիալ համակարգերի միջև մենք կատարեցինք ժամանակի և տարածության բոլոր հնարավոր հաջորդական ձևափոխությունները և ստացան 24 հատ առնչություններ: Օգտվելով այդ հավասարումներից, հաջորդ բաժնում, մենք կկատարենք կարենող հետևողություններ:

1.7 - Կարևոր Հետևողություններ Հաջորդական Ձևափոխությունների Կիրառումից

Այժմ (1.6 – 9)-ի ժամանակի ձևափոխությունից ստացված երկու հավասարումների մեջ տեղադրելով (1.6 – 4)-ով տրված խազավոր արագությունների և (1.6 – 5)-ով տրված խազավոր արագություն պարունակող գործակիցների արտահայտությունները, ինչպես նաև կատարելով որոշ կրճատումներ, մենք կստանանք հետևյալ երկու առնչությունները.

$$\begin{array}{c} \gamma(w) = \frac{d(w)}{d(v)d(u)}\gamma(v)\gamma(u)\left(1 - g\frac{vu}{c^2}\right) \\ \gamma(w)w = \frac{d(w)}{d(v)d(u)}\gamma(v)[\gamma(u)u + \beta(u)v] \end{array} \quad 1.7-1$$

(1.7 – 1)-ի առաջին հավասարումը համեմատելով (1.6 – 11)-ի տարածության ձևափոխությունից ստացված առաջին հավասարման հետ կամ (1.7 – 1)-ի երկրորդ հավասարումը համեմատելով (1.6 – 11)-ի ժամանակի ձևափոխությունից ստացված երկրորդ հավասարման հետ, ձևափոխության որոշիչների համար մենք կստանանք հետևյալ առնչություններ.

$$d(w) = d(v)d(u)$$

1.7-2

Այժմ իրար հավասարեցնելով (1.6 – 7)-ով, (1.6 – 9)-ով, (1.6 – 11)-ով, (1.6 – 13)-ով, (1.6 – 15)-ով և (1.6 – 17)-ով տրված հավասարումների համակարգերի երկրորդ հավասարումների աջ կողմի արտահայտությունները և կատարելով միևնույն արագությունը և այդ արագությունը պարունակող գործակիցների խմբավորում, մենք կստանանք հետևյալ վեց առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) \frac{\beta(v) - \gamma(v)}{\gamma(v)v} = \frac{\beta(w') - \gamma(w')}{\gamma(w')w'} \\ 2) \frac{\beta(v') - \gamma(v')}{\gamma(v')v'} = \frac{\beta(u') - \gamma(u')}{\gamma(u')u'} \\ 3) \frac{\beta(v) - \gamma(v)}{\gamma(v)v} = \frac{\beta(u) - \gamma(u)}{\gamma(u)u} \\ 4) \frac{\beta(u') - \gamma(u')}{\gamma(u')u'} = \frac{\beta(w) - \gamma(w)}{\gamma(w)w} \\ 5) \frac{\beta(v') - \gamma(v')}{\gamma(v')v'} = \frac{\beta(w) - \gamma(w)}{\gamma(w)w} \\ 6) \frac{\beta(w') - \gamma(w')}{\gamma(w')w'} = \frac{\beta(u) - \gamma(u)}{\gamma(u)u} \end{array} \right. \quad 1.7-3$$

Իսկ օգտվելով (1.6 – 4)-ով և (1.6 – 5)-ով տրված բանաձևերից, հեշտ է համոզվել հետևյալ առնչությունների ճշտության մեջ.

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\beta(v') - \gamma(v')}{\gamma(v')v'} = \frac{\beta(v) - \gamma(v)}{\gamma(v)v} \\ \frac{\beta(u') - \gamma(u')}{\gamma(u')u'} = \frac{\beta(u) - \gamma(u)}{\gamma(u)u} \\ \frac{\beta(w') - \gamma(w')}{\gamma(w')w'} = \frac{\beta(w) - \gamma(w)}{\gamma(w)w} \end{array} \right. \quad 1.7-4$$

Այնուհետև (1.7 – 4)-ով տրված առնչությունները կիրառելով (1.7 – 3)-ի մեջ, մենք կստանանք միայն մեկ առնչություն, որը կախված չէ ուղիղ կամ հակադարձ արագություններից: Այսինքն այդ առնչությունը մնում է նույնը կամայական (v, u, w) ուղիղ արագությունների և դրանց հակադարձ (v', u', w') արագությունների համար: Հետևաբար այդ առնչությունը պետք է լինի հաստատուն մեծություն, որը և մենք կնշանակենք ζ_2 տառանշանով հետևյալ կերպ.

$$\frac{\beta(v) - \gamma(v)}{\gamma(v)v} = \frac{\beta(u) - \gamma(u)}{\gamma(u)u} = \frac{\beta(w) - \gamma(w)}{\gamma(w)w} = \frac{\beta(v') - \gamma(v')}{\gamma(v')v'} = \frac{\beta(u') - \gamma(u')}{\gamma(u')u'} = \frac{\beta(w') - \gamma(w')}{\gamma(w')w'} = \zeta_2 = \text{հաստատուն} \quad 1.7-5$$

Քանի որ, համաձայն (բնողջում 1-10)-ի, β և γ գործակիցները չափողականություն չունեն, ապա բնականաբար (1.7 – 5)-ով տրված առնչությունը ունի արագության հակադարձ չափողականություն և հետևաբար այդ նոր ζ_2 հաստատուն մեծությունը հարաբերելով տիեզերական c արագության հետ մենք կարող ենք այն գրել հետևյալ կերպ.

$$\zeta_2 = s \frac{1}{c} \quad 1.7-6$$

Որտեղ s -ը ժամանակատարածության երկրաչափական կառուցվածքը բնութագրող մի նոր հաստատուն մեծություն է և այն բոլոր իներցիալ համակարգերում ունի միևնույն արժեքը: (1.7 – 5)-ով տրված առնչությունը գրելով միայն ուղիղ և միայն հակադարձ արագությունների համար, մենք կստանանք հետևյալ երկու առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\beta(v) - \gamma(v)}{\gamma(v)v} = \frac{\beta(u) - \gamma(u)}{\gamma(u)u} = \frac{\beta(w) - \gamma(w)}{\gamma(w)w} = s \frac{1}{c} \\ \frac{\beta(v') - \gamma(v')}{\gamma(v')v'} = \frac{\beta(u') - \gamma(u')}{\gamma(u')u'} = \frac{\beta(w') - \gamma(w')}{\gamma(w')w'} = s \frac{1}{c} \end{array} \right. \quad 1.7-7$$

Լուծելով (1.7 – 7)-ով տրված առաջին հավասարումները β գործակիցների նկատմամբ մենք կստանանք հետևյալ գնդեցիկ բանաձևերը, որոնք ճիշտ են կամայական ուղիղ արագությունների համար.

$$\left\{ \begin{array}{l} \beta(v) = \gamma(v)(1 + s \frac{v}{c}) \\ \beta(u) = \gamma(u)(1 + s \frac{u}{c}) \\ \beta(w) = \gamma(w)(1 + s \frac{w}{c}) \end{array} \right. \quad 1.7-8$$

Նույնպես լուծելով (1.7 – 7)-ով տրված երկրորդ հավասարումները β գործակիցների նկատմամբ, (1.7 – 8)-ին համանման, մենք կստանանք հետևյալ բանաձևերը կամայական հակադարձ արագությունների համար.

$$\left\{ \begin{array}{l} \beta(v') = \gamma(v') \left(1 + s \frac{v'}{c} \right) \\ \beta(u') = \gamma(u') \left(1 + s \frac{u'}{c} \right) \\ \beta(w') = \gamma(w') \left(1 + s \frac{w'}{c} \right) \end{array} \right. \quad 1.7-9$$

β գործակիցների արտահայտությունները (1.7 – 8)-ից տեղադրելով (1.6 – 4)-ով տրված հակադարձ արագությունների բանաձևերի մեջ, մենք կստանանք հակադարձ արագության կազմը ուղիղ արագության հետ.

$$v' = -\frac{v}{1 + s \frac{v}{c}} \quad \text{և} \quad u' = -\frac{u}{1 + s \frac{u}{c}} \quad \text{և} \quad w' = -\frac{w}{1 + s \frac{w}{c}} \quad 1.7-10$$

(1.7 – 10)-ով տրված բանաձևերը լուծելով լստ ուղիղ արագությունների, մենք կստանանք.

$$v = -\frac{v'}{1 + s \frac{v'}{c}} \quad \text{և} \quad u = -\frac{u'}{1 + s \frac{u'}{c}} \quad \text{և} \quad w = -\frac{w'}{1 + s \frac{w'}{c}} \quad 1.7-11$$

Այնուհետև (1.6 – 5)-ով տրված հավասարումների համակարգերի առաջին և երկրորդ հավասարումների մեջ տեղադրելով (1.7 – 8)-ով և (1.7 – 9)-ով տրված β գործակիցների արտահայտությունները, ինչպես նաև օգտվելով (1.3 – 30)-ից, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \gamma(v') = \frac{\gamma(v)}{d(v)} \left(1 + s \frac{v}{c} \right) \\ \gamma(v) = \frac{\gamma(v')}{d(v')} \left(1 + s \frac{v'}{c} \right) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma(u') = \frac{\gamma(u)}{d(u)} \left(1 + s \frac{u}{c} \right) \\ \gamma(u) = \frac{\gamma(u')}{d(u')} \left(1 + s \frac{u'}{c} \right) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma(w') = \frac{\gamma(w)}{d(w)} \left(1 + s \frac{w}{c} \right) \\ \gamma(w) = \frac{\gamma(w')}{d(w')} \left(1 + s \frac{w'}{c} \right) \end{array} \right. \quad 1.7-12$$

(1.7 – 10)-ի, (1.7 – 11)-ի և (1.7 – 12)-ի համատեղ կիրառումից մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \gamma(v')v' = -\frac{1}{d(v)}\gamma(v)v \\ \gamma(v)v = -\frac{1}{d(v')}\gamma(v')v' \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma(u')u' = -\frac{1}{d(u)}\gamma(u)u \\ \gamma(u)u = -\frac{1}{d(u')}\gamma(u')u' \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma(w')w' = -\frac{1}{d(w)}\gamma(w)w \\ \gamma(w)w = -\frac{1}{d(w')}\gamma(w')w' \end{array} \right. \quad 1.7-13$$

Իրար հետ բազմապատկելով (1.7 – 10)-ով և (1.7 – 11)-ով տրված բանաձևերը, մենք կամայական w և w' ուղիղ և հակադարձ արագության համար կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$(1 + s \frac{w}{c}) \left(1 + s \frac{w'}{c} \right) = 1 \quad 1.7-14$$

Օգտվելով (1.7 – 10)-ից, նույնպես կամայական w արագության համար, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{w'}{1 + \frac{1}{2}s \frac{w'}{c}} = -\frac{w}{1 + \frac{1}{2}s \frac{w}{c}} \\ 1 + \frac{1}{2}s \frac{w'}{c} = \frac{1 + \frac{1}{2}s \frac{w}{c}}{1 + s \frac{w}{c}} \\ 1 + s \frac{w'}{c} + g \frac{w'^2}{c^2} = \frac{1 + s \frac{w}{c} + g \frac{w^2}{c^2}}{(1 + s \frac{w}{c})^2} \end{array} \right. \quad 1.7-15$$

Համատեղ կիրառելով (1.7 – 12)-ը և (1.7 – 15)-ի երկրորդ հավասարումը, կամայական w արագության համար մենք կստանանք հետևյալ կարևոր առնչությունը.

$$\gamma(w') \left(1 + \frac{1}{2}s \frac{w'}{c} \right) = \frac{1}{d(w)}\gamma(w)(1 + \frac{1}{2}s \frac{w}{c}) \quad 1.7-16$$

Իսկ (1.3 – 34)-ի մեջ տեղադրելով (1.7 – 8)-ով և (1.7 – 9)-ով տրված β գործակիցների արտահայտությունները, կամայական w արագության համար մենք կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$\gamma(w)\gamma(w') = \beta(w)\beta(w') = \frac{1+s\frac{w}{c}}{1+s\frac{w}{c}+g\frac{w^2}{c^2}} = \frac{1+s\frac{w'}{c}}{1+s\frac{w'}{c}+g\frac{w'^2}{c^2}} = \frac{1}{1-g\frac{ww'}{c^2}} > 0 \quad 1.7-17$$

(1.7 – 17)-ից հետևում է նաև, որ կամայական w և w' ուղիղ և հակադարձ արագության համար միշտ տեղի ունի հետևյալ առնչությունը.

$$\boxed{g\frac{ww'}{c^2} < 1} \quad 1.7-18$$

Եթե այժմ (1.3 – 28)-ով և (1.3 – 31)-ով տրված որոշիչի արտահայտությունների մեջ տեղադրենք $\beta(v)$ -ի արտահայտությունը (1.7 – 8)-ից և $\beta(v')$ -ի արտահայտությունը (1.7 – 9)-ից, ինչպես նաև վերիշելով (1.3 – 29)-ը և (1.3 – 37)-ը, ապա մենք $d(v)$ և $d(v')$ որոշիչների համար կստանանք նաև հետևյալ բանաձևերը.

$$\left\{ \begin{array}{l} d(v) = \gamma^2(v)(1+s\frac{v}{c})(1-g\frac{vv'}{c^2}) \neq 0 \\ d(v) = \gamma^2(v)\left(1+s\frac{v}{c}+g\frac{v^2}{c^2}\right) \neq 0 \end{array} \right. \text{ և } \left\{ \begin{array}{l} d(v') = \gamma^2(v')\left(1+s\frac{v'}{c}\right)\left(1-g\frac{vv'}{c^2}\right) \neq 0 \\ d(v') = \gamma^2(v')\left(1+s\frac{v'}{c}+g\frac{v'^2}{c^2}\right) \neq 0 \end{array} \right. \quad 1.7-19$$

Իրար հետ բազմապատկելով (1.7 – 19)-ով տրված հավասարումների համակարգերի երկրորդ հավասարումները և այնուհետև օգտվելով (1.3 – 30)-ից և (1.7 – 17)-ից, մենք կստանանք հետևյալ համաշափ առնչությունը.

$$\boxed{\left(1+s\frac{v}{c}+g\frac{v^2}{c^2}\right)\left(1+s\frac{v'}{c}+g\frac{v'^2}{c^2}\right) = \left(1-g\frac{vv'}{c^2}\right)^2} \quad 1.7-20$$

Այժմ (1.3 – 35)-ով տրված դրական և բացասական ձևափոխությունների պայմանի մեջ տեղադրելով կամայական w արագության համար $\beta(w)$ և $\beta(w')$ գործակիցների արտահայտությունները (1.7 – 8)-ից և (1.7 – 9)-ից, ինչպես նաև վերիշելով (1.3 – 11)-ը, մենք կստանանք հետևյալ նոր պայմանները.

<u>Դրական ձևափոխություններ</u>	<u>Բացասական ձևափոխություններ</u>
$\left\{ \begin{array}{l} 1+s\frac{w}{c} > 0 \\ 1+s\frac{w'}{c} > 0 \end{array} \right.$	$\left\{ \begin{array}{l} 1+s\frac{w}{c} < 0 \\ 1+s\frac{w'}{c} < 0 \end{array} \right.$

և

$$1.7-21$$

Այնուհետև օգտվելով (1.7 – 21)-ով տրված դրական - բացասական ձևափոխությունների նոր պայմանից և (1.7 – 17)-ով տրված առնչությունից, կարող ենք նորակացնել որ կամայական արագության համար դրական և բացասական ձևափոխությունների պայմանը մենք կարող ենք գրել նաև միասին հետևյալ կերպ.

<u>Դրական ձևափոխություններ</u>	<u>Բացասական ձևափոխություններ</u>
$\left\{ \begin{array}{l} 1+s\frac{w}{c} > 0 \\ 1+s\frac{w}{c} + g\frac{w^2}{c^2} > 0 \end{array} \right.$	$\left\{ \begin{array}{l} 1+s\frac{w}{c} < 0 \\ 1+s\frac{w}{c} + g\frac{w^2}{c^2} < 0 \end{array} \right.$

և

$$1.7-22$$

Օգտվելով (1.7 – 19)-ով տրված հավասարումների համակարգերի երկրորդ հավասարումներից, ինչպես նաև համաձայն (1.1 – 20)-ի և (1.7 – 22)-ի, դրական և բացասական ձևափոխությունների պայմանի, մենք կարող ենք որոշել $\gamma(v)$ և $\gamma(v')$ գործակիցների արտահայտությունները դրական և բացասական ձևափոխությունների համար հետևյալ կերպ.

<u>Դրական ձևափոխություններ</u>	<u>Բացասական ձևափոխություններ</u>
$\left\{ \begin{array}{l} \gamma(v) = \frac{\sqrt{d(v)}}{\sqrt{1+s\frac{v}{c}+g\frac{v^2}{c^2}}} > 0 \\ \gamma(v') = \frac{\sqrt{d(v')}}{\sqrt{1+s\frac{v'}{c}+g\frac{v'^2}{c^2}}} > 0 \end{array} \right.$	$\left\{ \begin{array}{l} \gamma(v) = \frac{\sqrt{-d(v)}}{\sqrt{-\left(1+s\frac{v}{c}+g\frac{v^2}{c^2}\right)}} > 0 \\ \gamma(v') = \frac{\sqrt{-d(v')}}{\sqrt{-\left(1+s\frac{v'}{c}+g\frac{v'^2}{c^2}\right)}} > 0 \end{array} \right.$

և

$$1.7-23$$

Ընդգծում 1-14 - Թվում է թէ բավական է $(1.7-23)$ -ի մեջ ընդունել $d(v) = \pm 1$ (կամ որ նոյն է ընդունել $d(v') = \pm 1$) և մենք հեշտությամբ կարող ենք որպես $\gamma(v)$ գործակցի արժեքը (կամ $\gamma(v')$ գործակցի արժեքը): Բայց մինչև վերը Անկեղծ լինելու համար պետք է ասել որ $d(v) = \pm 1$ ընդունակության կամայական է և չի բխում $(1 - \Gamma)$ -ով արված Հայկական հարաբերականության հասուն տեսության հիմնադրույթներից: Հետևաբար $\gamma(v)$ գործակցի արժեքը գտնելու համար մենք պետք է որոնենք մեկ այլ ճանապարհ, որը կրիի մեր հարաբերականության հիմնադրույթներից:

Օգտվելով $(1.6-7)$ -ով, $(1.6-9)$ -ով, $(1.6-11)$ -ով, $(1.6-13)$ -ով, $(1.6-15)$ -ով և $(1.6-17)$ -ով արված հավասարումների համակարգերի տարածության ձևափոխության հավասարումներից և երկրորդ հավասարումները բաժանելով առաջին հավասարումների վրա, ինչպես նաև օգտագործելով $(1.7-8)$ -ով և $(1.7-9)$ -ով արված բանաձևերը, մենք կստանանք (v, u, w) և (v', u', w') հարաբերական արագությունների միջև գոյություն ունեցող բոլոր առնչությունները:

◆ $(1.6-9)$ -ով և $(1.6-11)$ -ով արված տարածության ձևափոխության հավասարումներից, մենք կստանանք

$$\begin{array}{ll} \frac{w}{w'} \text{ հակադարձ արագության համար} & \\ \frac{w = \frac{u + v + s \frac{vu}{c}}{1 - g \frac{vu}{c^2}}}{u} & \frac{w' = \frac{u' + v' + s \frac{v'u'}{c}}{1 - g \frac{v'u'}{c^2}}}{u'} \end{array} \quad 1.7-24$$

◆ $(1.6-7)$ -ով և $(1.6-15)$ -ով արված տարածության ձևափոխության հավասարումներից, մենք կստանանք

$$\begin{array}{ll} \frac{u}{u'} \text{ հակադարձ արագության համար} & \\ \frac{u = \frac{w + v' + s \frac{v'w}{c}}{1 - g \frac{v'w}{c^2}}}{u'} & \frac{u' = \frac{w' + v + s \frac{vw'}{c}}{1 - g \frac{vw'}{c^2}}}{u} \end{array} \quad 1.7-25$$

◆ $(1.6-13)$ -ով և $(1.6-17)$ -ով արված տարածության ձևափոխության հավասարումներից, մենք կստանանք

$$\begin{array}{ll} \frac{v}{v'} \text{ հակադարձ արագության համար} & \\ \frac{v = \frac{w + u' + s \frac{u'w}{c}}{1 - g \frac{u'w}{c^2}}}{u'} & \frac{v' = \frac{w' + u + s \frac{uw'}{c}}{1 - g \frac{uw'}{c^2}}}{v} \end{array} \quad 1.7-26$$

Օգտվելով $(1.7-10)$ -ով արված հակադարձ արագությունների կամ $(1.7-11)$ -ով տրված ուղիղ արագությունների բանաձևերից, մենք $(1.7-25)$ -ով և $(1.7-26)$ -ով արված արագության ձևափոխության բանաձևերը, $(1.7-24)$ -ին համանման, կարող ենք նոյնականացնել կամ միայն ուղիղ արագություններով և կամ ել միայն հակադարձ արագություններով, ինչպես ցույց է տրված ստորև:

◆ $(1.7-25)$ -ը արտահայտված միայն ուղիղ կամ միայն հակադարձ արագություններով, կրիմի

$$\begin{array}{ll} \frac{u}{u'} \text{ հակադարձ արագության համար} & \\ \frac{u = \frac{w - v}{1 + s \frac{v}{c} + g \frac{vw}{c^2}}}{u'} & \frac{u' = \frac{w' - v'}{1 + s \frac{v'}{c} + g \frac{v'w'}{c^2}}}{u} \end{array} \quad 1.7-27$$

◆ $(1.7-26)$ -ը արտահայտված միայն ուղիղ կամ միայն հակադարձ արագություններով, կրիմի

$$\begin{array}{ll} \frac{v}{v'} \text{ հակադարձ արագության համար} & \\ \frac{v = \frac{w - u}{1 + s \frac{u}{c} + g \frac{uw}{c^2}}}{v'} & \frac{v' = \frac{w' - u'}{1 + s \frac{u'}{c} + g \frac{u'w'}{c^2}}}{v} \end{array} \quad 1.7-28$$

(1.7 – 24)-ի ձախ կողմի հավասարումը մենք կարող ենք համարել որպես երկու ուղիղ արագությունների գումարման քանածն, որը կարող ենք գրել հետևյալ կերպ.

$$w = u \oplus v = \frac{u + v + s \frac{vu}{c}}{1 - g \frac{vu}{c^2}}$$

1.7-29

Իսկ (1.7 – 27)-ի ձախ կողմի հավասարումը մենք կարող ենք համարել որպես երկու ուղիղ արագությունների համանական քանածն, որը կարող ենք գրել հետևյալ կերպ.

$$u = w \ominus v = \frac{w - v}{1 + s \frac{v}{c} + g \frac{vw}{c^2}}$$

1.7-30

Ընդգծում 1-15 - (1.7 – 29)-ով և (1.7 – 30)-ով արված արագությունների գումարման և համանական քանածները մենք կարող ենք ստուգած ճանաչել (1.5 – 7)-ի և (1.5 – 6)-ի առաջին հավասարումներից, այնուղիւն տեղադրելով $\beta(v)$ գործակիցից արտահայտությունը (1.7 – 8)-ից:

(1.6 – 7)-ով, (1.6 – 9)-ով, (1.6 – 11)-ով, (1.6 – 13)-ով, (1.6 – 15)-ով և (1.6 – 17)-ով արված տարածության ձևափոխության առաջին հավասարումները հանդիսանում են γ գործակիցների բոլոր հնարավոր ձևափոխությունները, որոնք միասին գրված կլինեն.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) \quad \gamma(v) = \gamma(u')\gamma(w)\left(1 - g \frac{u'w}{c^2}\right) \\ 2) \quad \gamma(u) = \gamma(v')\gamma(w)\left(1 - g \frac{v'w}{c^2}\right) \\ 3) \quad \gamma(w) = \gamma(v)\gamma(u)\left(1 - g \frac{vu}{c^2}\right) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} 4) \quad \gamma(v') = \gamma(u)\gamma(w')\left(1 - g \frac{uw'}{c^2}\right) \\ 5) \quad \gamma(u') = \gamma(v)\gamma(w')\left(1 - g \frac{vw'}{c^2}\right) \\ 6) \quad \gamma(w') = \gamma(v')\gamma(u')\left(1 - g \frac{v'u'}{c^2}\right) \end{array} \right. \quad 1.7-31$$

Ընդգծում 1-16 - γ գործակիցների և արագությունների համար մենք կարող ենք ստուգած բազում այլ առնչություններ, որոնք օգտակար կլինեն մենք «Հայկական Հարաբերականության Մեքանիկայի Տեսության» կառուցման համար և դրանց հետ ընթերցողը կարող է ծանրանալ (հավելված 1)-ում:

Եթե վերջապես, (1.7 – 8)-ով և (1.7 – 9)-ով տրված β գործակից-ֆունկցիայի արտահայտությունները տեղադրելով (1.3 – 38)-ով արված հարաբերական շարժման ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումների մեջ, մենք դրանք կարտահայտենք միայն γ գործակցով ինչպես ցույց է տրված ստորև.

$\frac{\text{Ուղիղ ձևափոխություններ}}{\left\{ \begin{array}{l} t' = \gamma(v)\left[\left(1 + s \frac{v}{c}\right)t + g \frac{v}{c^2}x\right] \\ x' = \gamma(v)(x - vt) \end{array} \right.}$	$\frac{\text{Հակադարձ ձևափոխություններ}}{\left\{ \begin{array}{l} t = \gamma(v')\left[\left(1 + s \frac{v'}{c}\right)t' + g \frac{v'}{c^2}x'\right] \\ x = \gamma(v')(x' - v't') \end{array} \right.}$
--	--

1.7-32

Ընդգծում 1-17 - (1.7 – 32)-ով արված հարաբերական շարժման ձևափոխության հավասարումները մենք կամ վանկանենք - հարաբերականության հասուլկ տեսության Հայկական ձևափոխության հավասարումներ կամ կրծաս՝ Հայկական ձևափոխության հավասարումներ, որտեղ մենք դեռ պետք է որդշենք γ գործակից-ֆունկցիայի արտահայտությունը: Այդ ամենայն գործակիցը որոշելու համար մենք պետք է օգտագործենք հարաբերականության հիմնարրույթի մեջ՝ այլ՝ ավելի ընդհանուր փաստ, համաձայն որի ժամանակատարածության մեջ երկու կամայական պատահարների միջև եղած հեռավորությունը ումի առյա հաճախաչվական տեսքը բոլոր իներցիալ համակարգերում: Ի միջի այլոց (1.3) բաժնում կիրառված հարաբերականության հիմնարրույթի չորս հասուլությունները հանդիսանում են վերոնշյալ ամենալճիհանուր հարաբերականության հիմնադրույթի տարրեր մասմասից դեպքերը միայն:

1.8 - Շարժման Անհամաշափության Հայտնաբերումը Իներցիալ Համակարգերում և Հակադիր Իներցիալ Համակարգերի Սահմանումը

Ֆիզիկոսները հետազոտում են ֆիզիկայի տարրեր բնագավառներում մարմինների հայելային անդրադարձված շարժման համաշափության պահպանման հարցերը, որպեսզի լուծեն բազմաթիվ տեսական խնդիրներ, ինչպես նաև ավելի լավ հասկանան մեզ շրջապատող Աշխարհը: Դրա համար տեսնենք թե ինպես է լուծվում այդ խնդիրը Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության մեջ:

(1.7)-րդ բաժնում արծագած երկու իներցիալ համակարգերի իրար նկատմամբ ունեցած ուղիղ և հակադարձ հարաբերական արագությունների բացարձակ մեծությունների անհավասարության հարցը անհրաժեշտ է հանգամանորեն քննարկել հետազա անհասկացողություններից խոսափելու համար: Մեր առօրյա փորձից և մինչև այժմ ընդունված աշխարհի ֆիզիկական ըմբռնումից հետևում է, որ իրար նկատմամբ համընթաց հարաբերական շարժման մեջ գտնվող երկու իներցիալ համակարգերի ուղիղ և հակադարձ՝ (v և v'), հարաբերական արագությունների բացարձակ մեծությունները պետք է լինեն իրար հավասար և դրանք ուղղված պետք է լինեն իրար հակադիր ուղղությամբ: Մաքսամատիկորեն դա արտահայտվում է այսպես.

$$v' = -v$$

1.8-1

Ինչպես երևում է (1.7 – 10)-ով և (1.7 – 11)-ով տրված բանաձևներից, Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության մեջ, ամենաընդհանուր դեպքում, հակադարձ արագությունը չի բավարարում հայելային անդրադարձման հակաշափության (1.8 – 1)-ով արված օրենքին, այսինքն այն խախտվում է: Ինական այդ փաստը չի հակասում մեր առօրյա կենսափորձին, բայց ծայրահետ պարագաներում (Փոքր Աշխարհում), եթե $s \neq 0$, այն չի պահպանվում:

Ընդգծում 1-18 - Հակադարձ արագությունների անհամաշափության փաստը ծիշտ է ոչ միայն իներցիալ համակարգերի իրար նկատմամբ ունեցած ուղիղ և հակադարձ հարաբերական արագության համար, այլ համաձայն (ընդգծում 1-12)-ի, այն ծիշտ է ճան ցանկացած իներցիալ համակարգում կամայական շարժմությունների փորձնական մասմիկի արագության և այդ փորձնական մասմիկի հայելային անդրադարձված շարժման արագության:

Հետևաբար մենք պետք է հաշտվենք այն մտքի հետ, որ ամենաընդհանուր դեպքում (օրինակ տարրական մասմիկների բոյլ փոխազդեցությունների դեպքում և այլն), տարածության հայելային անդրադարձված շարժման (1.8 – 1)-ով տրված արագության հակաշափության օրենքը և այլ ֆիզիկական մեծությունների «ակնհայտ» համաշափությունները կամ հակաշափությունները նույնական կարող են չպահպանվել:

Որպեսզի կարողանանք շարունակել հայելային անդրադարձված շարժման անհամաշափության փաստի քանակական հետազոտումը, մենք պետք է սահմանենք հակադիր իներցիալ համակարգերը, ինչպես նաև ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում միևնույն ֆիզիկական մեծությունները իրարից տարրերելու համար մենք պետք է պայմանավորվենք օգտագործելու տարրեր նշանակումներ:

Սահմանում 1-2 - Եթե կամայական K' և K իներցիալ համակարգերը (աջիկ կամ ծախսիկ) մենք համարենք ուղիղ իներցիալ համակարգեր, ապա այդ իներցիալ համակարգերի նկատմամբ տարածության հայելային անդրադարձված (կրծատ՝ հայելային անդրադարձված) իներցիալ համակարգերը մենք կանկանենք հակադիր իներցիալ համակարգեր: Եթե որպեսզի այդ ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերը կարողանանք իրարից տարրերելու այսուհետև և միշտ, ըստ անհրաժեշտության, մենք կօգտագործենք հետևյալ նշանակումները:

Ուղիղ իներցիալ համակարգերի համար

Հակադիր իներցիալ համակարգերի համար

$$\left\{ \begin{array}{c} \vec{K}' \\ \vec{K} \end{array} \right.$$

↔

$$\left\{ \begin{array}{c} \vec{K}' \\ \vec{K} \end{array} \right.$$

1.8-2

Իսկ որպեսզի, ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում, մենք կարողանանք փորձնական մասմիկը բնուրագորոշ բոյլ փիզիկական մեծությունները նույնական իրարից տարրերել, ապա դրանց համար ևս մենք կօգտագործենք նմանատիպ նշանակումները, ինչպես ցոյց է արված ստորև շոր փիզիկական մեծությունների համար:

- ♦ Ողիղ իներցիալ համակարգերում

$$\begin{array}{c} \vec{K}' \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \text{Ժամանակ} \quad - \quad \vec{t}' \\ \text{Տարածություն} \quad - \quad \vec{x}' \\ \text{Արագություն} \quad - \quad \vec{u} = \frac{d\vec{x}'}{dt'} \\ \text{Արագացում} \quad - \quad \vec{b} = \frac{d\vec{u}}{dt'} \end{array} \right. \Leftrightarrow \begin{array}{c} \vec{K} \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \text{Ժամանակ} \quad - \quad \vec{t} \\ \text{Տարածություն} \quad - \quad \vec{x} \\ \text{Արագություն} \quad - \quad \vec{w} = \frac{d\vec{x}}{dt} \\ \text{Արագացում} \quad - \quad \vec{a} = \frac{d\vec{w}}{dt} \end{array} \right. \end{array} \end{array} \quad 1.8-3$$

- ♦ Հակադիր իներցիալ համակարգերում

$$\begin{array}{c} \vec{K}' \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \text{Ժամանակ} \quad - \quad \overleftarrow{t}' \\ \text{Տարածություն} \quad - \quad \overleftarrow{x}' \\ \text{Արագություն} \quad - \quad \overleftarrow{u} = \frac{d\overleftarrow{x}'}{dt'} \\ \text{Արագացում} \quad - \quad \overleftarrow{b} = \frac{d\overleftarrow{u}}{dt'} \end{array} \right. \Leftrightarrow \begin{array}{c} \vec{K} \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \text{Ժամանակ} \quad - \quad \overleftarrow{t} \\ \text{Տարածություն} \quad - \quad \overleftarrow{x} \\ \text{Արագություն} \quad - \quad \overleftarrow{w} = \frac{d\overleftarrow{x}}{dt} \\ \text{Արագացում} \quad - \quad \overleftarrow{a} = \frac{d\overleftarrow{w}}{dt} \end{array} \right. \end{array} \end{array} \quad 1.8-4$$

Այսուհետև վերիշելով, որ \vec{K} իներցիալ համակարգի նկատմամբ \vec{K}' իներցիալ համակարգի շարժման հարաբերական արագությունը մենք անվանել էինք ուղիղ հարաբերական արագություն: Իսկ քանի որ \vec{K}' իներցիալ համակարգի նկատմամբ \vec{K} իներցիալ համակարգի v' հակադարձ հարաբերական արագությունը ֆիզիկակեն դա \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգի նկատմամբ \vec{K}' հակադիր իներցիալ համակարգի արագությունն է, ապա բնականարար մենք այն կանվանենք հակադիր հարաբերական արագություն: Հետևաբար ուղիղ և հակադարձ հարաբերական արագությունների համար նույնպես ճշշտ են հետևյալ նշանակումները.

$$\boxed{\begin{array}{ll} \text{Ուղիղ հարաբերական արագություն} & - \quad v = \vec{v} \\ \text{Հակադարձ հարաբերական արագություն} & - \quad v' = \overleftarrow{v} \end{array}} \quad 1.8-5$$

Այսպիսով, համաձայն (ընդգծում 1-12)-ի, (1.7 – 10)-ի և (1.8 – 5)-ի, ուղիղ և հակադիր հարաբերական արագությունների համար նույնպես ճշշտ են հետևյալ առնչությունները.

$$\boxed{\begin{array}{l} \overleftarrow{v} = - \frac{\vec{v}}{1 + s \frac{\vec{v}}{c}} \\ \vec{v} = - \frac{\overleftarrow{v}}{1 + s \frac{\overleftarrow{v}}{c}} \end{array}} \quad 1.8-6$$

Մենք պետք է նույնպես ընդունենք, որ եթե բոլոր ուղիղ իներցիալ համակարգերը բավարարում են $(1 - \frac{v}{c})$ -ով արված սկզբնական վիճակի պայմանին, ապա բնականարար բոլոր հակադիր իներցիալ համակարգերը՝ այսինքն հայելային անդրադարձված իներցիալ համակարգերը ևս պետք է բավարարեն նույն սկզբնական վիճակի պայմանին:

$$Եթե \quad \vec{t} = \vec{t}' = \vec{t}'' = \dots = 0 \quad \text{ապա} \quad \overleftarrow{t} = \overleftarrow{t}' = \overleftarrow{t}'' = \dots = 0 \quad 1.8-7$$

Եթե հետևաբար ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի սկզբնական համընկնում են իրար հետ տարածության 0 կետում:

Ընդգծում 1-19 - (1.8 – 2)-ով, (1.8 – 3)-ով, (1.8 – 4)-ով և (1.8 – 5)-ով արված ֆիզիկական մեծությունների վրա դրված նետի նշանները (միաշափ ֆիզիկական տարածության մեջ) չեն նշանակում ուղղություն ցույց տվող վեկտոր, այլ պարզապես նշանակում են այն փաստը, որ շարժումներից մեկը պայմանականորեն ընդունել ենք որ տեղի է ունենում

ուղիղ իներցիալ համակարգում, իսկ մյուսը՝ հակադիր (տարածության հայելային անդրադարձված) իներցիալ համակարգում: Իսկ եռաչափ տարածության մեջ վեկտորի պահանջման իսկապես կրնութագրեն վեկտորական ֆիզիկական մեծությունների ուղղությունը տարածության մեջ:

Համաձայն (ընդգծում 1-12)-ի և $(1.8-5)$ -ի, K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում կամայական փորձնական մասնիկի ուղիղ և հակադիր արագությունների միջև նույնպես տեղի ունեն $(1.8-6)$ -ին համանման հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{u} = -\frac{\vec{u}}{1+s\frac{\vec{u}}{c}} \\ \overleftarrow{w} = -\frac{\vec{w}}{1+s\frac{\vec{w}}{c}} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{u} = -\frac{\overleftarrow{u}}{1+s\frac{\overleftarrow{u}}{c}} \\ \overrightarrow{w} = -\frac{\overleftarrow{w}}{1+s\frac{\overleftarrow{w}}{c}} \end{array} \right. \quad 1.8-8$$

$(1.8-8)$ -ից հետևում է, որ կամայական w արագության համար մենք կստանանք $(1.7-14)$ -ով տրված առնչությունը վեկտորական նշագրությամբ.

$$\left(1+s\frac{\overleftarrow{w}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) = 1 \quad 1.8-9$$

Այժմ օգտվելով $(1.8-3)$ -ով և $(1.8-4)$ -ով տրված նշանակումներից, ինչպես նաև $(1.8-8)$ -ով տրված փորձնական մասնիկի ուղիղ և հակադիր արագությունների միջև եղած առնչություններից, գտնենք K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում, միևնույն փորձնական մասնիկի անցած ժամանակի և տարածության միջև եղած առնչությունները: Դրա համար ենք արդենք որ \overleftarrow{K}' և \overleftarrow{K} հակադիր իներցիալ համակարգերում շարժվող փորձնական մասնիկի անցած ժամանակը և տարածությունը, ամենաընդհանուր դեպքում, կախված են \overleftarrow{K}' և \overleftarrow{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերում նույն փորձնական մասնիկի անցած ժամանակից և տարածությունից հետևյալ կերպ.

$$\begin{array}{c} \overleftarrow{K}' \text{ և } \overleftarrow{K} \text{ իներցիալ համակարգերի միջև } \\ \left\{ \begin{array}{l} c\overleftarrow{t}' = \xi_1(c\vec{t}') + \xi_2\vec{x}' \\ \overleftarrow{x}' = \eta_1(c\vec{t}') + \eta_2\vec{x}' \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \overrightarrow{K} \text{ և } \overrightarrow{K} \text{ իներցիալ համակարգերի միջև } \\ \left\{ \begin{array}{l} c\overleftarrow{t} = \xi_1(c\vec{t}) + \xi_2\vec{x} \\ \overrightarrow{x} = \eta_1(c\vec{t}) + \eta_2\vec{x} \end{array} \right. \end{array} \quad 1.8-10$$

$(1.8-10)$ -ի մեջ օգտագործված (ξ_1, ξ_2) և (η_1, η_2) անհայտ գործակիցները կախված չեն ուղիղ կամ հակադիր իներցիալ համակարգերի ընտրությունից, ինչպես նաև դրանք կախված չեն իներցիալ համակարգերի հարաբերական արագություններից: Մեր ճպատակն է որոշել այդ անհայտ գործակիցները: Դրա համար օգտագործելով $(1.8-3)$ -ով և $(1.8-4)$ -ով տրված նշանակումները հաշվենք համեմատական շարժվող փորձնական մասնիկի անցած ճանապարհը K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև հետևյալ կերպ.

$$\begin{array}{c} \overleftarrow{K}' \text{ և } \overleftarrow{K} \text{ հակադիր իներցիալ համակարգերում } \\ \left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{x}' = \overleftarrow{u}\overleftarrow{t}' = \frac{\overleftarrow{u}}{c}(c\overleftarrow{t}') \\ \overleftarrow{x} = \overleftarrow{w}\overleftarrow{t} = \frac{\overleftarrow{w}}{c}(c\overleftarrow{t}) \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \overrightarrow{K}' \text{ և } \overrightarrow{K} \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգերում } \\ \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{x}' = \overrightarrow{u}\overrightarrow{t}' = \frac{\overrightarrow{u}}{c}(c\overrightarrow{t}') \\ \overrightarrow{x} = \overrightarrow{w}\overrightarrow{t} = \frac{\overrightarrow{w}}{c}(c\overrightarrow{t}) \end{array} \right. \end{array} \quad 1.8-11$$

$(1.8-11)$ -ով որոշված տարածության առանցքաբերի արժեքները տեղադրելով $(1.8-10)$ -ի մեջ, մենք կստանանք.

$$\begin{array}{c} \overleftarrow{K}' \text{ և } \overleftarrow{K} \text{ իներցիալ համակարգերի միջև } \\ \left\{ \begin{array}{l} c\overleftarrow{t}' = (\xi_1 + \xi_2\frac{\overrightarrow{u}}{c})(c\overrightarrow{t}') \\ \overleftarrow{u}(c\overleftarrow{t}') = (\eta_1 + \eta_2\frac{\overrightarrow{u}}{c})(c\overrightarrow{t}') \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \overrightarrow{K}' \text{ և } \overrightarrow{K} \text{ իներցիալ համակարգերի միջև } \\ \left\{ \begin{array}{l} c\overleftarrow{t} = (\xi_1 + \xi_2\frac{\overrightarrow{w}}{c})(c\overrightarrow{t}) \\ \overrightarrow{w}(c\overrightarrow{t}) = (\eta_1 + \eta_2\frac{\overrightarrow{w}}{c})(c\overrightarrow{t}) \end{array} \right. \end{array} \quad 1.8-12$$

$(1.8-12)$ -ի մեջ, երկրորդ հավասարումները բաժանելով առաջին հավասարումների վրա, մենք կստանանք \overleftarrow{K}' և \overleftarrow{K} հակադիր իներցիալ համակարգերում փորձնական մասնիկի շարժման արագությունները արտահայտված \overrightarrow{K}' և \overrightarrow{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերում նույն փորձնական մասնիկի շարժման արագություններով.

$$\frac{\vec{u}}{c} = \frac{\eta_1 + \eta_2 \frac{\vec{u}}{c}}{\xi_1 + \xi_2 \frac{\vec{u}}{c}} \quad \text{և} \quad \frac{\vec{w}}{c} = \frac{\eta_1 + \eta_2 \frac{\vec{w}}{c}}{\xi_1 + \xi_2 \frac{\vec{w}}{c}} \quad 1.8-13$$

Համեմատելով (1.8 – 13)-ով ստուգած արդյունքը (1.8 – 8)-ով տրված հակադիր արագության բանաձևերի հետ, մենք վիարժեքորեն կարող ենք որոշել (ξ_1, ξ_2) և (η_1, η_2) անհայտ գործակիցները, որոնք կունենան հետևյալ արժեքները.

$$\begin{cases} \xi_1 = 1 \\ \xi_2 = s \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} \eta_1 = 0 \\ \eta_2 = -1 \end{cases} \quad 1.8-14$$

(1.8 – 14)-ով որոշված ξ և η գործակիցների արժեքները տեղադրելով (1.8 – 10)-ի մեջ, մենք կստանանք երկու \vec{K}' և \vec{K} հակադիր իներցիալ համակարգերում փորձնական մասնիկի անցած ժամանակի և տարածության կապը \vec{K}' և \vec{K} ուղիղ \vec{K}' և \vec{K} հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև.

\vec{K}' և \vec{K}' իներցիալ համակարգերի միջև	\vec{K} և \vec{K} իներցիալ համակարգերի միջև
$\begin{cases} c\vec{t}' = c\vec{t}' + s\vec{x}' \\ \vec{x}' = -\vec{x}' \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} c\vec{t} = c\vec{t} + s\vec{x} \\ \vec{x} = -\vec{x} \end{cases}$	

(1.8 – 15)-ից մենք կստանանք K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում շարժվող փորձնական մասնիկի ժամանակի և տարածության դիֆֆերենցիալների հետևյալ կապը.

\vec{K}' և \vec{K}' իներցիալ համակարգերի միջև	\vec{K} և \vec{K} իներցիալ համակարգերի միջև
$\begin{cases} cd\vec{t}' = cd\vec{t}' + sd\vec{x}' \\ d\vec{x}' = -d\vec{x}' \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} cd\vec{t} = cd\vec{t} + sd\vec{x} \\ d\vec{x} = -d\vec{x} \end{cases}$	

Օգտվելով (1.8 – 15)-ից մենք կարող ենք որոշել նաև \vec{K}' և \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերում շարժվող փորձնական մասնիկի անցած ժամանակի և տարածության կապը \vec{K}' և \vec{K} հակադիր իներցիալ համակարգերում նոյն փորձնական մասնիկի անցած ժամանակի և տարածության հետ.

\vec{K}' և \vec{K}' իներցիալ համակարգերի միջև	\vec{K} և \vec{K} իներցիալ համակարգերի միջև
$\begin{cases} c\vec{t}' = c\vec{t}' + s\vec{x}' \\ \vec{x}' = -\vec{x}' \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} c\vec{t} = c\vec{t} + s\vec{x} \\ \vec{x} = -\vec{x} \end{cases}$	

(1.8 – 16)-ին համանման, (1.8 – 17)-ից մենք կստանանք K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում շարժվող փորձնական մասնիկի ժամանակի և տարածության դիֆֆերենցիալների հետևյալ կապը.

\vec{K}' և \vec{K}' իներցիալ համակարգերի միջև	\vec{K} և \vec{K} իներցիալ համակարգերի միջև
$\begin{cases} cd\vec{t}' = cd\vec{t}' + sd\vec{x}' \\ d\vec{x}' = -d\vec{x}' \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} cd\vec{t} = cd\vec{t} + sd\vec{x} \\ d\vec{x} = -d\vec{x} \end{cases}$	

Օգտվելով K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում (1.8 – 3)-ով և (1.8 – 4)-ով տրված փորձնական մասնիկի արագությունների սահմանումից, մենք (1.8 – 16)-ից և (1.8 – 18)-ից կարող ենք որոշել ուղիղ և հակադիր ժամանակների դիֆֆերենցիալների միջև եղած հետևյալ կապը.

\vec{K}' և \vec{K}' իներցիալ համակարգերի միջև	\vec{K} և \vec{K} իներցիալ համակարգերի միջև
$\begin{cases} d\vec{t}' = \left(1 + s\frac{\vec{u}}{c}\right)d\vec{t}' \\ d\vec{t}' = \left(1 + s\frac{\vec{u}}{c}\right)d\vec{t}' \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} d\vec{t} = \left(1 + s\frac{\vec{w}}{c}\right)d\vec{t} \\ d\vec{t} = \left(1 + s\frac{\vec{w}}{c}\right)d\vec{t} \end{cases}$	

Ընդգծում 1-20 - (1.8 – 15)-ով և (1.8 – 17)-ով ստացված արդյունքները նոր լույս են սփռում ֆիզիկայում

հայտնաբերված համաշափության խախտման (P համաշափության խախտման) փաստի վրա: Համաձայն Հայկական հարաբերականության հասուն տեսության, ոչ վեկտորական ֆիզիկական մեծությունները (ժամանակը, զանգվածը, Լազարանժիանը և այլն...) տարածության հայելային անդրադարձված իներցիալ համակարգերում, ի տարրերություն արդի ֆիզիկայի պատկերացման, փոփոխվում են: Նմանակեն հայելային անդրադարձման դեպքում վեկտորական ֆիզիկական մեծությունները (արագությունը, արագացումը, քաշը և այլն...), քայլի ուղղությունը շրջելուց, դրանց բացարձակ մեծությունները նոյնակեն փոփոխվում են: Իսկ որոշ ֆիզիկական մեծություններ՝ զործողության ինտեգրալը, էներգիան և այլն, հայելային անդրադարձման դեպքում մնում են անփոփոխ (հավելված 2):

Նշենք որ (1.7)-որ բաժնում ստացված բոլոր բանաձևերը մենք կարող ենք գրել նոյնությամբ, միայն այն տարրերությամբ, որ ուղիղ արագությունների համար կօգտագործենք ուղիղ վեկտորի նշանը, իսկ հակադարձ արագությունների խազանշանի փոխարեն կօգտագործենք հակադարձ վեկտորի նշանը: Համեմայն դեպք մենք անհրաժեշտ ենք համարում որոշ բանաձևեր մեջբերել այստեղ վեկտորական նշագրությամբ, որոնք մենք օգտագործելու ենք այս և հետագա բաժիններում:

Գրենք ձևափոխության որոշչների միջև (1.3 – 30)-ով տրված առնչությունը.

$$d(\vec{v})d(\vec{v}') = 1 \quad 1.8-20$$

Նույնպես գրենք (1.7 – 19)-ով տրված հավասարումների համակարգերի երկրորդ հավասարումները.

$$\begin{cases} d(\vec{v}') = \gamma^2(\vec{v}) \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2} \right) \neq 0 \\ d(\vec{v}'') = \gamma^2(\vec{v}'') \left(1 + s \frac{\vec{v}''}{c} + g \frac{\vec{v}''^2}{c^2} \right) \neq 0 \end{cases} \quad 1.8-21$$

Սիամակն գրենք նաև (1.6 – 5)-ով և (1.7 – 12)-ով տրված առնչությունները կամայական w արագության համար.

$$\begin{cases} \gamma(\vec{w}) = \frac{\beta(\vec{w})}{d(\vec{w})} = \frac{\gamma(\vec{w})}{d(\vec{w})} \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} \right) \\ \gamma(\vec{w}') = \frac{\beta(\vec{w}')}{d(\vec{w}')} = \frac{\gamma(\vec{w}')}{d(\vec{w}')} \left(1 + s \frac{\vec{w}'}{c} \right) \end{cases} \quad 1.8-22$$

Ինչպես նաև գրենք (1.7 – 13)-ով տրված առնչությունները կամայական w ուղիղ և հակադարձ արագության համար.

$$\begin{cases} \gamma(\vec{w})\vec{w} = -\frac{1}{d(\vec{w})}\gamma(\vec{w})\vec{w} \\ \gamma(\vec{w}')\vec{w}' = -\frac{1}{d(\vec{w}')}\gamma(\vec{w}')\vec{w}' \end{cases} \quad 1.8-23$$

Գրենք նաև վեկտորական նշագրությամբ (1.7 – 17)-ով տրված հետևյալ կարևոր առնչությունը.

$$\gamma(\vec{w})\gamma(\vec{w}') = \beta(\vec{w})\beta(\vec{w}') = \frac{1 + s \frac{\vec{w}}{c}}{1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}} = \frac{1 + s \frac{\vec{w}'}{c}}{1 + s \frac{\vec{w}'}{c} + g \frac{\vec{w}'^2}{c^2}} = \frac{1}{1 - g \frac{\vec{w}\vec{w}'}{c^2}} > 0 \quad 1.8-24$$

Այժմ օգտվելով (1.8 – 3)-ով, (1.8 – 4)-ով և (1.8 – 5)-ով տրված նշանակումներից, գրենք (1.7 – 32)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հասուն տեսության ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները վեկտորական նշագրությամբ, միայն \vec{K}' և \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև:

1. Հայկական ձևափոխության հավասարումները \vec{K}' և \vec{K} միայն ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

$\text{Ուղիղ ձևափոխություններ}$ $\begin{cases} \vec{t}' = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{t} + g \frac{\vec{v}}{c^2} \vec{x} \right] \\ \vec{x}' = \gamma(\vec{v}) (\vec{x} - \vec{v} \vec{t}) \end{cases}$	$\text{Հակադարձ ձևափոխություններ}$ $\begin{cases} \vec{t} = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{t}' + g \frac{\vec{v}}{c^2} \vec{x}' \right] \\ \vec{x} = \gamma(\vec{v}) (\vec{x}' - \vec{v} \vec{t}') \end{cases}$
--	---

1.8-25

Ընդգծում 1-21 - Երես (1.8 – 25)-որված ուղիղ ձևափոխության հավասարումների համակարգը լուծեներ լուս (\vec{t}, \vec{x}) առանցքարկերի և այնուհետև դրանց մեջ կիրառենք (1.8 – 20)-ով, (1.8 – 21)-ով, (1.8 – 22)-ով և (1.8 – 23)-ով արված բանաձևերը բայց անհրաժեշտության, ասսա մենք կստանանք (1.8 – 25)-որված հակադարձ ձևափոխության հավասարումները: Հետևաբար (1.8 – 25)-ով արված ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները իրենց մեջ հակասություն չեն պարունակում:

Այժմ մենք ցանկանում ենք ստանալ Հայկական հարաբերականության հասուկ տեսության (1.7 – 32)-ով արված ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները վեկտորական նշագրությամբ, միայն \vec{K}' և \vec{K} հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև: Դրա համար անհրաժեշտ է (1.8 – 25)-ով արված ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումների մեջ կիրառել ժամանակի և տարածության (1.8 – 15)-ով և (1.8 – 17)-ով արված հայելային անդրադարձված ձևափոխության հավասարումները, ինչպես նաև ըստ անհրաժեշտության օգտվել (1.8 – 20)-ով, (1.8 – 21)-ով, (1.8 – 22)-ով և (1.8 – 23)-ով արված բանաձևերից: Այդ բոլորը կատարելուց հետո մենք կստանանք հետևյալ ձևափոխության հավասարումները:

2. Հայկական ձևափոխության հավասարումները \vec{K}' և \vec{K} միայն հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$\frac{\text{Ուղիղ ձևափոխություններ}}{\left\{ \begin{array}{l} \vec{t}' = \gamma(\vec{v}) \left(\vec{t} - g \frac{\vec{v}}{c^2} \vec{x} \right) \\ \vec{x}' = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x} + \vec{v} \vec{t} \right] \end{array} \right.}$	$\frac{\text{Հակադարձ ձևափոխություններ}}{\left\{ \begin{array}{l} \vec{t} = \gamma(\vec{v}) \left(\vec{t}' - g \frac{\vec{v}}{c^2} \vec{x}' \right) \\ \vec{x} = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}' + \vec{v} \vec{t}' \right] \end{array} \right.}$
--	---

1.8-26

Սուսաննակի հետաքրքրություն է, ներկայացնում գրել Հայկական ձևափոխության հավասարումները հակադիր և ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև կամ ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև: Դրա համար մենք, ըստ անհրաժեշտության, նույնականացնենք (1.8 – 15)-ով և (1.8 – 17)-ով արված հայելային անդրադարձված ձևափոխության հավասարումներից, ինչպես նաև (1.8 – 25)-ով և (1.8 – 26)-ով արված Հայկական ձևափոխության հավասարումներից: Այսպիսով մենք կստանանք հետևյալ ձևափոխության հավասարումները:

3. Հայկական ձևափոխության հավասարումները \vec{K}' հակադիր և \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

$\left\{ \begin{array}{l} \vec{t}' = \gamma(\vec{v}) \left[\vec{t} + \left(s + g \frac{\vec{v}}{c} \right) \frac{1}{c} \vec{x} \right] \\ \vec{x}' = -\gamma(\vec{v}) \left(\vec{x} - \vec{v} \vec{t} \right) \end{array} \right.$	$\left\{ \begin{array}{l} \vec{t} = \gamma(\vec{v}) \left[\vec{t}' + \left(s + g \frac{\vec{v}}{c} \right) \frac{1}{c} \vec{x}' \right] \\ \vec{x} = -\gamma(\vec{v}) \left(\vec{x}' - \vec{v} \vec{t}' \right) \end{array} \right.$
---	---

1.8-27

4. Հայկական ձևափոխության հավասարումները \vec{K}' ուղիղ և \vec{K} հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$\left\{ \begin{array}{l} \vec{t}' = \gamma(\vec{v}) \left\{ \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{t} + \left[s + (s^2 - g) \frac{\vec{v}}{c} \right] \frac{1}{c} \vec{x} \right\} \\ \vec{x}' = -\gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x} + \vec{v} \vec{t} \right] \end{array} \right.$	$\Leftrightarrow \left\{ \begin{array}{l} \vec{t} = \gamma(\vec{v}) \left\{ \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{t}' + \left[s + (s^2 - g) \frac{\vec{v}}{c} \right] \frac{1}{c} \vec{x}' \right\} \\ \vec{x} = -\gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}' + \vec{v} \vec{t}' \right] \end{array} \right.$
---	---

1.8-28

Ընդգծում 1-22 - (1.8 – 25)-ով, (1.8 – 26)-ով, (1.8 – 27)-ով և (1.8 – 28)-ով արված Հայկական ձևափոխության հավասարումները մենք կարող ենք գրել նաև արտահայտված կամ միայն \vec{v} ուղիղ հարաբերական արագությամբ կամ միայն \vec{v} հակադիր հարաբերական արագությամբ և կամ էլ որևէ այլ տարրերակով:

Արժե վեկտորական նշագրությամ գրել նաև արագությունների գումարման և հանման բանաձևերը: Դրա համար արագությունների (1.7 – 24)-ով, (1.7 – 25)-ով և (1.7 – 26)-ով արված բանաձևերի մեջ կիրառելով ուղիղ և հակադիր վեկտորական նշագրությունը, մենք կստանանք.

◆ Արագությունների գումարման բանաձևերը

$$\begin{array}{c} \overrightarrow{w} \text{ ուղիղ արագության համար} \\ \overrightarrow{w} = \frac{\overrightarrow{u} + \overrightarrow{v} + s \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{u}}{c}}{1 - g \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{u}}{c^2}} \end{array} \quad \text{և} \quad \begin{array}{c} \overleftarrow{w} \text{ հակադիր արագության համար} \\ \overleftarrow{w} = \frac{\overleftarrow{u} + \overleftarrow{v} + s \frac{\overleftarrow{v}\overleftarrow{u}}{c}}{1 - g \frac{\overleftarrow{v}\overleftarrow{u}}{c^2}} \end{array} \quad 1.8-29$$

◆ Արագությունների համաման բանաձևերը

$$\begin{array}{c} \overrightarrow{u} \text{ ուղիղ արագության համար} \\ \overrightarrow{u} = \frac{\overrightarrow{w} + \overleftarrow{v} + s \frac{\overleftarrow{v}\overrightarrow{w}}{c}}{1 - g \frac{\overleftarrow{v}\overrightarrow{w}}{c^2}} \end{array} \quad \text{և} \quad \begin{array}{c} \overleftarrow{u} \text{ հակադիր արագության համար} \\ \overleftarrow{u} = \frac{\overleftarrow{w} + \overrightarrow{v} + s \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{w}}{c}}{1 - g \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{w}}{c^2}} \end{array} \quad 1.8-30$$

◆ Արագությունների ձևափոխման այլ լրացուցիչ բանաձևերը

$$\begin{array}{c} \overrightarrow{v} \text{ ուղիղ արագության համար} \\ \overrightarrow{v} = \frac{\overrightarrow{w} + \overleftarrow{u} + s \frac{\overleftarrow{u}\overrightarrow{w}}{c}}{1 - g \frac{\overleftarrow{u}\overrightarrow{w}}{c^2}} \end{array} \quad \text{և} \quad \begin{array}{c} \overleftarrow{v} \text{ հակադիր արագության համար} \\ \overleftarrow{v} = \frac{\overleftarrow{w} + \overrightarrow{u} + s \frac{\overrightarrow{u}\overrightarrow{w}}{c}}{1 - g \frac{\overrightarrow{u}\overrightarrow{w}}{c^2}} \end{array} \quad 1.8-31$$

Իսկ (1.7 – 31)-ով արված բոլոր γ գործակիցների ձևափոխությունների մեջ նոյնպես կիրառելով ուղիղ և հակադիր վեկտորական նշագրությունը, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) \gamma(\overrightarrow{v}) = \gamma(\overleftarrow{u})\gamma(\overrightarrow{w})\left(1 - g \frac{\overleftarrow{u}\overrightarrow{w}}{c^2}\right) \\ 2) \gamma(\overrightarrow{u}) = \gamma(\overleftarrow{v})\gamma(\overrightarrow{w})\left(1 - g \frac{\overleftarrow{v}\overrightarrow{w}}{c^2}\right) \\ 3) \gamma(\overrightarrow{w}) = \gamma(\overrightarrow{v})\gamma(\overrightarrow{u})\left(1 - g \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{u}}{c^2}\right) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} 4) \gamma(\overleftarrow{v}) = \gamma(\overrightarrow{u})\gamma(\overrightarrow{w})\left(1 - g \frac{\overrightarrow{u}\overrightarrow{w}}{c^2}\right) \\ 5) \gamma(\overleftarrow{u}) = \gamma(\overrightarrow{v})\gamma(\overrightarrow{w})\left(1 - g \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{w}}{c^2}\right) \\ 6) \gamma(\overleftarrow{w}) = \gamma(\overrightarrow{v})\gamma(\overrightarrow{u})\left(1 - g \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{u}}{c^2}\right) \end{array} \right. \quad 1.8-32$$

Օգտվելով (1.8 – 30)-ից և (1.8 – 32)-ից մենք u ուղիղ և հակադիր արագությունների համար կստանանք.

$$\left\{ \begin{array}{l} \gamma(\overrightarrow{u}) = \gamma(\overleftarrow{v})\gamma(\overrightarrow{w})\left(1 - g \frac{\overleftarrow{v}\overrightarrow{w}}{c^2}\right) \\ \gamma(\overrightarrow{u})\overrightarrow{u} = \gamma(\overleftarrow{v})\gamma(\overrightarrow{w})\left(\overrightarrow{w} + \overleftarrow{v} + s \frac{\overleftarrow{v}\overrightarrow{w}}{c}\right) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma(\overleftarrow{u}) = \gamma(\overrightarrow{v})\gamma(\overrightarrow{w})\left(1 - g \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{w}}{c^2}\right) \\ \gamma(\overleftarrow{u})\overleftarrow{u} = \gamma(\overrightarrow{v})\gamma(\overrightarrow{w})\left(\overleftarrow{w} + \overrightarrow{v} + s \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{w}}{c}\right) \end{array} \right. \quad 1.8-33$$

Նմանապես օգտվելով (1.8 – 29)-ից և (1.8 – 32)-ից մենք w ուղիղ և հակադիր արագությունների համար կստանանք.

$$\left\{ \begin{array}{l} \gamma(\overrightarrow{w}) = \gamma(\overrightarrow{v})\gamma(\overrightarrow{u})\left(1 - g \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{u}}{c^2}\right) \\ \gamma(\overrightarrow{w})\overrightarrow{w} = \gamma(\overrightarrow{v})\gamma(\overrightarrow{u})\left(\overrightarrow{u} + \overrightarrow{v} + s \frac{\overrightarrow{v}\overrightarrow{u}}{c}\right) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma(\overleftarrow{w}) = \gamma(\overleftarrow{v})\gamma(\overleftarrow{u})\left(1 - g \frac{\overleftarrow{v}\overleftarrow{u}}{c^2}\right) \\ \gamma(\overleftarrow{w})\overleftarrow{w} = \gamma(\overleftarrow{v})\gamma(\overleftarrow{u})\left(\overleftarrow{u} + \overleftarrow{v} + s \frac{\overleftarrow{v}\overleftarrow{u}}{c}\right) \end{array} \right. \quad 1.8-34$$

Եզրակացություն 1.8 - (1.8 – 15)-ով և (1.8 – 17)-ով արված ձևափոխության հավասարումները հանդիսանում են իներցիալ համակարգերի (անշարժ կամ շարժվող) և դրանց հայելային անդրադարձված իներցիալ համակարգերի ժամանակատարածություն առանցքաբվերի միջև եղած Հայկական ձևափոխության հավասարումները: Իսկ (1.8 – 25)-ով, (1.8 – 26)-ով, (1.8 – 27)-ով և (1.8 – 28)-ով արված ձևափոխության հավասարումները հանդիսանում են երկու շարժվող իներցիալ համակարգերի ժամանակատարածություն առանցքաբվերի միջև եղած Հայկական հարաբերականության հաստուկ տեսության ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումների չորս ստորերակները:

1.9 - Հարաբերականության Հիմնադրույթի Օգտագործումը Ժամանակատարածության Սիցակայքի Հաշվման Համար

Արդեն մենք ասել էինք և ինչպես դա հետևում է նաև (1.8 – 25)-ով արված Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ձևափոխության հավասարություններից, մեզ մնում է որոշել միայն $\gamma(\vec{v})$ և $\gamma(\vec{v}')$ գործակիցները: Դրա համար մեկ անգամ ևս մենք պետք է օգտվենք (1 – μ)-ով արված հիմնադրույթներից, իրենց ամենալայն ընդգրկումով:

Նախ օգտվենք (1 – μ)-ով արված երկրորդ հիմնադրույթից, համաձայն որի ժամանակը բոլոր իներցիալ համակարգերում «հոսում» է միևնույն տիեզերական հաստատուն c արագությամբ և ներգրավենք ժամանակի վերացական մի առանցք, որը ունի երկարության չափողականություն, ուղղական և դեպի ապագան որը տարածության x առանցքի հետ կազմում է կամայական անկյուն, կախված է s և g հաստատուն մեծություններից: Հետևաբար այդ նոր ժամանականման առանցքի առանցքարվերը և դրանց դիֆերենցիալները K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում մենք կարող ենք արտահայտել ժամանակի միջոցով հետևյալ կերպ.

$$\begin{array}{c} \vec{K}' \text{ և } \vec{K} \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգերում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_0 = c \vec{t}' \\ \vec{x}_0 = c \vec{t} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} d\vec{x}'_0 = cd\vec{t}' \\ d\vec{x}_0 = cd\vec{t} \end{array} \right. \quad \Leftrightarrow \quad \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_0 = c \vec{t}' \\ \vec{x}_0 = c \vec{t} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} d\vec{x}'_0 = cd\vec{t}' \\ d\vec{x}_0 = cd\vec{t} \end{array} \right. \end{array} \quad 1.9-1$$

Օգտագործելով (1.9 – 1)-ով արված նշանակումները (1.8 – 25)-ով և (1.8 – 26)-ով արված Հայկական ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարությունների մեջ, մենք դրանք կարող ենք գրել հետևյալ կերպ.

1. Հայկական ձևափոխության հավասարությունները \vec{K}' և \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

$$\begin{array}{c} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_0 = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}_0 + g \frac{\vec{v}}{c} \vec{x} \right] \\ \vec{x}' = \gamma(\vec{v}) \left(\vec{x} - \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}_0 \right) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \begin{array}{c} \text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}_0 = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}'_0 + g \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}' \right] \\ \vec{x} = \gamma(\vec{v}) \left(\vec{x}' - \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}'_0 \right) \end{array} \right. \end{array} \end{array} \quad 1.9-2$$

2. Հայկական ձևափոխության հավասարությունները \vec{K}' և \vec{K} հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$$\begin{array}{c} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_0 = \gamma(\vec{v}) \left(\vec{x}_0 - g \frac{\vec{v}}{c} \vec{x} \right) \\ \vec{x}' = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x} + \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}_0 \right] \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \begin{array}{c} \text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}_0 = \gamma(\vec{v}) \left(\vec{x}'_0 - g \frac{\vec{v}}{c^2} \vec{x}' \right) \\ \vec{x} = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}' + \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}'_0 \right] \end{array} \right. \end{array} \end{array} \quad 1.9-3$$

Նմանապես (1.9 – 1)-ով արված նշանակումները օգտագործելով (1.8 – 27)-ով և (1.8 – 28)-ով արված Հայկական ձևափոխության հավասարությունների մեջ, մենք դրանք կարող ենք գրել հետևյալ կերպ.

3. Հայկական ձևափոխության հավասարությունները \vec{K}' հակադիր և \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

$$\begin{array}{c} \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_0 = \gamma(\vec{v}) \left[\vec{x}_0 + \left(s + g \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x} \right] \\ \vec{x}' = -\gamma(\vec{v}) \left(\vec{x} - \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}_0 \right) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}_0 = \gamma(\vec{v}) \left[\vec{x}'_0 + \left(s + g \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}' \right] \\ \vec{x} = -\gamma(\vec{v}) \left(\vec{x}' - \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}'_0 \right) \end{array} \right. \end{array} \quad 1.9-4$$

4. Հայկական ծևափոխության հակասարումները՝ \vec{K}' ուղիղ և \tilde{K} հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_0 = \gamma(\vec{v}) \left\{ \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}_0 + \left[s + (s^2 - g) \frac{\vec{v}}{c} \right] \vec{x} \right\} \\ \vec{x}' = -\gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x} + \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}_0 \right] \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \vec{x}_0 = \gamma(\vec{v}) \left\{ \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}'_0 + \left[s + (s^2 - g) \frac{\vec{v}}{c} \right] \vec{x}' \right\} \\ \vec{x} = -\gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{x}' + \frac{\vec{v}}{c} \vec{x}'_0 \right] \end{array} \right. \quad 1.9-5$$

Այժմ K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի տեսանկյունից դիտարկենք և նկարագրենք երկու կամայական η_1 և η_2 պատահարներ, որոնք ունեն հետևյալ ժամանակատարածային առանցքարվերը:

◆ Պատահարների առանցքարվերը՝ \vec{K}' և \tilde{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերում

$\underline{\eta_1}$ պատահարի առանցքարվերը $\left\{ \begin{array}{l} \vec{K}' \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow (\vec{x}'_{10}, \vec{x}'_1) \\ \vec{K} \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow (\vec{x}_{10}, \vec{x}_1) \end{array} \right.$	$\underline{\eta_2}$ պատահարի առանցքարվերը $\left\{ \begin{array}{l} \vec{K}' \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow (\vec{x}'_{20}, \vec{x}'_2) \\ \vec{K} \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow (\vec{x}_{20}, \vec{x}_2) \end{array} \right. \quad 1.9-6$
--	--

◆ Պատահարների առանցքարվերը՝ \vec{K}' և \tilde{K} հակադիր իներցիալ համակարգերում

$\underline{\eta_1}$ պատահարի առանցքարվերը $\left\{ \begin{array}{l} \tilde{K}' \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow (\vec{x}'_{10}, \vec{x}'_1) \\ \tilde{K} \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow (\vec{x}_{10}, \vec{x}_1) \end{array} \right.$	$\underline{\eta_2}$ պատահարի առանցքարվերը $\left\{ \begin{array}{l} \tilde{K}' \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow (\vec{x}'_{20}, \vec{x}'_2) \\ \tilde{K} \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow (\vec{x}_{20}, \vec{x}_2) \end{array} \right. \quad 1.9-7$
--	--

Երկու η_1 և η_2 պատահարների (1.9-7)-ով տրված հակադիր առանցքարվերը արտահայտված (1.9-6)-ով տրված ուղիղ առանցքարվերով, համաձայն (1.8-15)-ի, կունենան հետևյալ առնչությունները:

◆ \tilde{K}' և \tilde{K} իներցիալ համակարգերի միջև

$\underline{\eta_1}$ պատահարի համար $\left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_{10} = \vec{x}'_{10} + s \vec{x}'_1 \\ \vec{x}'_1 = -\vec{x}'_1 \end{array} \right.$	$\underline{\eta_2}$ պատահարի համար $\left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_{20} = \vec{x}'_{20} + s \vec{x}'_2 \\ \vec{x}'_2 = -\vec{x}'_2 \end{array} \right. \quad 1.9-8$
--	--

◆ \tilde{K} և \vec{K} իներցիալ համակարգերի միջև

$\underline{\eta_1}$ պատահարի համար $\left\{ \begin{array}{l} \vec{x}_{10} = \vec{x}_{10} + s \vec{x}_1 \\ \vec{x}_1 = -\vec{x}_1 \end{array} \right.$	$\underline{\eta_2}$ պատահարի համար $\left\{ \begin{array}{l} \vec{x}_{20} = \vec{x}_{20} + s \vec{x}_2 \\ \vec{x}_2 = -\vec{x}_2 \end{array} \right. \quad 1.9-9$
---	---

Ինչպես նաև այդ նույն երկու η_1 և η_2 պատահարների ժամանակի և տարածության առանցքարվերի տարրերությունները՝ K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում նշանակենք հետևյալ կերպ:

◆ \vec{K}' և \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերում

$\underline{\eta_1 \text{ և } \eta_2}$ պատահարների առանցքարվերի տարրերությունները	
$\left\{ \begin{array}{l} \vec{K}' \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow \vec{x}'_{20} - \vec{x}'_{10} = \vec{x}'_0 = c \vec{t}' \\ \vec{K} \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow \vec{x}_{20} - \vec{x}_{10} = \vec{x}_0 = c \vec{t} \end{array} \right.$	$\left\{ \begin{array}{l} \vec{x}'_2 - \vec{x}'_1 = \vec{x}' \\ \vec{x}_2 - \vec{x}_1 = \vec{x} \end{array} \right. \quad 1.9-10$

◆ $\overset{\leftarrow}{K}'$ և $\overset{\leftarrow}{K}$ հակադիր իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{array}{l} \eta_1 \text{ և } \eta_2 \text{ պատահարների առանցքարվերի տարրերությունները} \\ \left\{ \begin{array}{ll} \overset{\leftarrow}{K}' \text{ իմերցիալ համակարգում} & \Rightarrow \quad \overset{\leftarrow}{x}'_{20} - \overset{\leftarrow}{x}'_{10} = \overset{\leftarrow}{x}'_0 = c \overset{\leftarrow}{t}' \quad \text{և} \quad \overset{\leftarrow}{x}'_2 - \overset{\leftarrow}{x}'_1 = \overset{\leftarrow}{x}' \\ \overset{\leftarrow}{K} \text{ իմերցիալ համակարգում} & \Rightarrow \quad \overset{\leftarrow}{x}_{20} - \overset{\leftarrow}{x}_{10} = \overset{\leftarrow}{x}_0 = c \overset{\leftarrow}{t} \quad \text{և} \quad \overset{\leftarrow}{x}_2 - \overset{\leftarrow}{x}_1 = \overset{\leftarrow}{x} \end{array} \right. \end{array} \quad 1.9-11$$

(1.9 – 10)-ով և (1.9 – 11)-ով տրված երկու η_1 և η_2 պատահարների ուղիղ և հակադիր առանցքարվերի տարրերության կազմը, համաձայն (1.9 – 8)-ի և (1.9 – 9)-ի տրված են ստորև.

$$\begin{array}{c} \overset{\leftarrow}{K}' \text{ և } \overset{\leftarrow}{K} \text{ իմերցիալ համակարգերի միջև} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{x}'_0 = \overset{\leftarrow}{x}'_0 + s \overset{\leftarrow}{x}' \\ \overset{\leftarrow}{x}' = -\overset{\leftarrow}{x}' \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \overset{\leftarrow}{K} \text{ և } \overset{\leftarrow}{K}' \text{ իմերցիալ համակարգերի միջև} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{x}_0 = \overset{\leftarrow}{x}_0 + s \overset{\leftarrow}{x} \\ \overset{\leftarrow}{x} = -\overset{\leftarrow}{x} \end{array} \right. \end{array} \quad 1.9-12$$

Սահմանում 1-3 - Երկու K' և K ուղիղ և հակադիր իմերցիալ համակարգերում (1.9 – 6)-ով և (1.9 – 7)-ով տրված երկու պատահարների միջև եղած ժամանակատարածույթին «հեռավիրությունը», որը կախված է միայն ժամանակի և տարրածության առանցքարվերից, մենք կանգանենք միջակայք և կճշանակենք այն Հայկական «ե» տառը, որը համաձայն (1.9 – 10)-ով և (1.9 – 11)-ով տրված նշանակումների, ամենաընդհանուր քառակուսային արտահայտությամբ կունենա հետևյալ տեսքը.

◆ $\overset{\leftarrow}{K}'$ և $\overset{\leftarrow}{K}$ ուղիղ իմերցիալ համակարգերում

$$\left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{K}' \text{ համակարգում} \Rightarrow \overset{\leftarrow}{t}'^2 = F(\overset{\leftarrow}{x}'_{20} - \overset{\leftarrow}{x}'_{10})^2 + A(\overset{\leftarrow}{x}'_{20} - \overset{\leftarrow}{x}'_{10})(\overset{\leftarrow}{x}'_2 - \overset{\leftarrow}{x}'_1) + B(\overset{\leftarrow}{x}'_2 - \overset{\leftarrow}{x}'_1)^2 = F\overset{\leftarrow}{x}'_0^2 + A\overset{\leftarrow}{x}'_0\overset{\leftarrow}{x}' + B\overset{\leftarrow}{x}'^2 > 0 \\ \overset{\leftarrow}{K} \text{ համակարգում} \Rightarrow \overset{\leftarrow}{t}^2 = F(\overset{\leftarrow}{x}_{20} - \overset{\leftarrow}{x}_{10})^2 + A(\overset{\leftarrow}{x}_{20} - \overset{\leftarrow}{x}_{10})(\overset{\leftarrow}{x}_2 - \overset{\leftarrow}{x}_1) + B(\overset{\leftarrow}{x}_2 - \overset{\leftarrow}{x}_1)^2 = F\overset{\leftarrow}{x}_0^2 + A\overset{\leftarrow}{x}_0\overset{\leftarrow}{x} + B\overset{\leftarrow}{x}^2 > 0 \end{array} \right. \quad 1.9-13$$

◆ $\overset{\leftarrow}{K}'$ և $\overset{\leftarrow}{K}$ հակադիր իմերցիալ համակարգերում

$$\left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{K}' \text{ համակարգում} \Rightarrow \overset{\leftarrow}{t}'^2 = F(\overset{\leftarrow}{x}'_{20} - \overset{\leftarrow}{x}'_{10})^2 + A(\overset{\leftarrow}{x}'_{20} - \overset{\leftarrow}{x}'_{10})(\overset{\leftarrow}{x}'_2 - \overset{\leftarrow}{x}'_1) + B(\overset{\leftarrow}{x}'_2 - \overset{\leftarrow}{x}'_1)^2 = F\overset{\leftarrow}{x}'_0^2 + A\overset{\leftarrow}{x}'_0\overset{\leftarrow}{x}' + B\overset{\leftarrow}{x}'^2 > 0 \\ \overset{\leftarrow}{K} \text{ համակարգում} \Rightarrow \overset{\leftarrow}{t}^2 = F(\overset{\leftarrow}{x}_{20} - \overset{\leftarrow}{x}_{10})^2 + A(\overset{\leftarrow}{x}_{20} - \overset{\leftarrow}{x}_{10})(\overset{\leftarrow}{x}_2 - \overset{\leftarrow}{x}_1) + B(\overset{\leftarrow}{x}_2 - \overset{\leftarrow}{x}_1)^2 = F\overset{\leftarrow}{x}_0^2 + A\overset{\leftarrow}{x}_0\overset{\leftarrow}{x} + B\overset{\leftarrow}{x}^2 > 0 \end{array} \right. \quad 1.9-14$$

Որտեղ A , B և F գործակիցները ժամանակատարածության միջավայրը բնութագրող հաստատուն մեծություններ են բնականաբար կախված չեն հարաբերական արագություններից: Այս նոր գործակիցները մենք նույնպես պետք է որոշենք, արտահայտելով դրանք ժամանակատարածության երկրաչափական կառուցվածքը բնութագրող և մեզ արդեն լավ հայտնի s և g հաստատուն մեծություններով:

Ընդգծում 1-23 - Մեր պատկերացմամբ, երկու պատահարների միջև եղած և (1.9 – 13)-ով և (1.9 – 14)-ով տրված քառակուսային արտահայտությունը միշտ պետք է լինի դրական մեծություն, որովհետև այն հանդիսանում է երկշափ ժամանակատարածության մեջ երկու կետերի միջև եղած հեռավիրության քառակուսին: Իսկ ավելի Արի հետազոտողները բոլոր շարունակեն և լրացնեն մեր բաց բողածները բնդունելով որ վերոհիշյալ քառակուսային արտահայտությունը կարող լինել նաև բացասական մեծություն:

K' և K ուղիղ և հակադիր իմերցիալ համակարգերի տեսանկյունից, երկու պատահարների միջև եղած, (1.9 – 13)-ով և (1.9 – 14)-ով տրված միջակայքերի քառակուսին, համաձայն (1 – Բ)-ով տրված առաջին հիմնադրույթի՝ հարաբերականության սկզբունքի (տես նաև 1.3 բաժինը), նույնպես պետք է լիներ նույն ֆունկցիան, կախված միայն իմերցիալ համակարգերի իրար նկատմամբ ունեցած համապատասխան հարաբերական արագություններից: Բայց, քանի որ միջակայքի պարագայում, ըստ սահմանման, այն կախված չէ հարաբերական արագություններից, այլ այդ ֆիզիկական մեծությունը՝ միջակայքը, կախված է միայն պատահարների ժամանակատարածույթին առանցքարվերից, հետևաբար միջակայքի բոլոր չորս $\overset{\leftarrow}{t}'$, $\overset{\leftarrow}{t}$, $\overset{\leftarrow}{x}'$ և $\overset{\leftarrow}{x}$ մեծությունները պետք է լինեն իրար հավասար: Այսինքն երկու կամայական

պատահարների միջև եղած ժամանակատարածային հեռավորությունը բոլոր իներցիալ համակարգերում (ուղիղ թե հակադիր) հաստատում մեծություն է, որը մենք կնշանակենք միայն « \ddot{x} »-ով և այն մաքենատիկորեն կարտահայտվի այսպես.

$$\boxed{\ddot{t}' = \ddot{t} = \ddot{t} = \ddot{t} = t}$$

1.9-15

Այսպիսով երկու պատահարների միջև եղած միջակայքի քառակուսին, համաձայն (1.9 – 13)-ով և (1.9 – 14)-ով տրված բանաձևերի, բոլոր ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում կոնևնա հետևյալ քառակուսային տեսքը.

$$\boxed{t^2 = F\ddot{x}_0^2 + A\ddot{x}_0'\ddot{x}' + B\ddot{x}'^2 = F\ddot{x}_0^2 + A\ddot{x}_0\ddot{x} + B\ddot{x}^2 = F\ddot{x}_0^2 + A\ddot{x}_0'\ddot{x}' + B\ddot{x}'^2 = F\ddot{x}_0^2 + A\ddot{x}_0\ddot{x} + B\ddot{x}^2 > 0} \quad 1.9-16$$

1.9-16

(1.9 – 16)-ով տրված միջակայքի քառակուսու արտահայտությունից առանձնացնենք հետևյալ առնչությունը.

$$t^2 = F\ddot{x}_0^2 + A\ddot{x}_0\ddot{x} + B\ddot{x}^2 = F\ddot{x}_0^2 + A\ddot{x}_0\ddot{x} + B\ddot{x}^2 > 0 \quad 1.9-17$$

1.9-17

(1.9 – 17)-ի մեջ տեղադրելով (\ddot{x}_0, \ddot{x}) հակադիր առանցքարվերի արտահայտությունները (1.9 – 12)-ից և կատարելով գործողությունները, ինչպես նաև իրար հավասարեցնելով (\ddot{x}_0^2)-ի, ($\ddot{x}_0\ddot{x}$)-ի և (\ddot{x}^2)-ի գործակիցները, մենք կստանանք A անհայտ գործակի արժեքը.

$$\boxed{A = F_S} \quad 1.9-18$$

Այնուհետև (1.9 – 2)-ով և (1.9 – 3)-ով տրված Հայկական ուղիղ ձևափոխության հավասարումների մեջ կիրառելով (1.9 – 6)-ով և (1.9 – 7)-ով տրված երկու պատահարների առանցքարվերը, ինչպես նաև կիրառելով (1.9 – 10)-ով և (1.9 – 11)-ով տրված միևնույն երկու պատահարների առանցքարվերի տարրերությունները, մենք կստանանք տվյալ պատահարների առանցքարվերի տարրերության ուղիղ ձևափոխությունները, ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում.

◆ *Միայն ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև*

$$\begin{cases} \ddot{x}'_0 = \ddot{x}'_{20} - \ddot{x}'_{10} = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) (\ddot{x}_{20} - \ddot{x}_{10}) + g \frac{\vec{v}}{c} (\ddot{x}_2 - \ddot{x}_1) \right] = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \ddot{x}_0 + g \frac{\vec{v}}{c} \ddot{x} \right] \\ \ddot{x}' = \ddot{x}'_2 - \ddot{x}'_1 = \gamma(\vec{v}) \left[(\ddot{x}_2 - \ddot{x}_1) - \frac{\vec{v}}{c} (\ddot{x}_{20} - \ddot{x}_{10}) \right] = \gamma(\vec{v}) \left(\ddot{x} - \frac{\vec{v}}{c} \ddot{x}_0 \right) \end{cases} \quad 1.9-19$$

1.9-19

◆ *Միայն հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև*

$$\begin{cases} \ddot{x}'_0 = \ddot{x}'_{20} - \ddot{x}'_{10} = \gamma(\vec{v}) \left[(\ddot{x}_{20} - \ddot{x}_{10}) - g \frac{\vec{v}}{c} (\ddot{x}_2 - \ddot{x}_1) \right] = \gamma(\vec{v}) \left(\ddot{x}_0 - g \frac{\vec{v}}{c} \ddot{x} \right) \\ \ddot{x}' = \ddot{x}'_2 - \ddot{x}'_1 = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) (\ddot{x}_2 - \ddot{x}_1) + \frac{\vec{v}}{c} (\ddot{x}_{20} - \ddot{x}_{10}) \right] = \gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \ddot{x} + \frac{\vec{v}}{c} \ddot{x}_0 \right] \end{cases} \quad 1.9-20$$

1.9-20

Նմանապես (1.9 – 4)-ով և (1.9 – 5)-ով տրված Հայկական ձևափոխության հավասարումների մեջ կիրառելով (1.9 – 6)-ով և (1.9 – 7)-ով տրված երկու պատահարների առանցքարվերը, ինչպես նաև կիրառելով (1.9 – 10)-ով և (1.9 – 11)-ով տրված միևնույն երկու պատահարների առանցքարվերի տարրերությունները, մենք կստանանք տվյալ պատահարների առանցքարվերի տարրերության հետևյալ ձևափոխության հավասարումները.

◆ *Հակադիր և ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև*

$$\begin{cases} \ddot{x}'_0 = \gamma(\vec{v}) \left[\ddot{x}_0 + \left(s + g \frac{\vec{v}}{c} \right) \ddot{x} \right] \\ \ddot{x}' = -\gamma(\vec{v}) \left(\ddot{x} - \frac{\vec{v}}{c} \ddot{x}_0 \right) \end{cases} \quad 1.9-21$$

1.9-21

◆ *Ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև*

$$\begin{cases} \ddot{x}'_0 = \gamma(\vec{v}) \left\{ \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \ddot{x}_0 + \left[s + (s^2 - g) \frac{\vec{v}}{c} \right] \ddot{x} \right\} \\ \ddot{x}' = -\gamma(\vec{v}) \left[\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \ddot{x} + \frac{\vec{v}}{c} \ddot{x}_0 \right] \end{cases} \quad 1.9-22$$

1.9-22

Իսկ այժմ (1.9 – 16)-ով տրված միջակայքի արտահայտությունից առանձնացնենք հետևյալ առնչությունը.

$$t^2 = F\ddot{x}_0^2 + A\ddot{x}_0'\ddot{x}' + B\ddot{x}'^2 = F\ddot{x}_0^2 + A\ddot{x}_0\ddot{x} + B\ddot{x}^2 > 0 \quad 1.9-23$$

1.9-23

(1.9 – 19)-ով տրված (\vec{x}_0', \vec{x}') առանցքարվերի ձևափոխության արտահայտությունները տեղադրելով (1.9 – 23)-ի մեջ և ստացված հավասարման մեջ իրար հավասարեցնելով (\vec{x}_0^2) -ի, $(\vec{x}_0 \vec{x})$ -ի և (\vec{x}^2) -ի գործակիցները, ինչպես նաև այդ գործակիցները գրելով բառ \vec{v} ուղիղ հարաբերական արագության աստիճանացույցի աճման, մենք կստանանք հետևյալ հավասարումների համակարգը.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) \quad \gamma^2(\vec{v}) \left[F + (2Fs - A) \frac{\vec{v}}{c} + (Fs^2 - As + B) \frac{\vec{v}^2}{c^2} \right] = F \\ 2) \quad \gamma^2(\vec{v}) \left[A + (2Fg + As - 2B) \frac{\vec{v}}{c} + (2Fs - A)g \frac{\vec{v}^2}{c^2} \right] = A \\ 3) \quad \gamma^2(\vec{v}) \left(B + Ag \frac{\vec{v}}{c} + Fg^2 \frac{\vec{v}^2}{c^2} \right) = B \end{array} \right. \quad 1.9-24$$

(1.9 – 24)-ով մեջ տեղադրելով (1.9 – 18)-ով տրված A գործակցի արժեքը, մենք կստանանք.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) \quad \gamma^2(\vec{v}) \left(F + Fs \frac{\vec{v}}{c} + B \frac{\vec{v}^2}{c^2} \right) = F \\ 2) \quad \gamma^2(\vec{v}) \left[Fs + (2Fg + Fs^2 - 2B) \frac{\vec{v}}{c} + Fsg \frac{\vec{v}^2}{c^2} \right] = Fs \\ 3) \quad \gamma^2(\vec{v}) \left(B + Fsg \frac{\vec{v}}{c} + Fg^2 \frac{\vec{v}^2}{c^2} \right) = B \end{array} \right. \quad 1.9-25$$

Այնուհետև իրար վրա բաժանելով (1.9 – 25)-ով տրված հավասարումների համակարգի կամայական երկու հավասարումները և բերելով այն ընդհանուր հայտարարի, ինչպես նաև իրար հավասարեցնելով \vec{v} հարաբերական արագության միևնույն աստիճանացույցի գործակիցները, մենք կստանանք B անհայտ գործակցի արժեքը.

$$B = Fg \quad 1.9-26$$

(1.9 – 26)-ով որոշված B գործակցի արժեքը տեղադրելով (1.9 – 25)-ով տրված հավասարումների համակարգի որևէ հավասարման մեջ, մենք կստանանք $\gamma^2(\vec{v})$ գործակցի արտահայտությունը.

$$\gamma^2(\vec{v}) = \frac{1}{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}} > 0 \quad 1.9-27$$

(1.9 – 27)-ով որոշված $\gamma^2(\vec{v})$ -ի արտահայտությունը տեղադրելով (1.8 – 21)-ով տրված $d(\vec{v})$ որոշիչի արտահայտության մեջ, ինչպես նաև վերիիշելով (1.8 – 20)-ը, մենք կստանանք.

$$d(\vec{v}) = d(\vec{v}') = 1 \quad 1.9-28$$

Ընդգծում 1-24 - (1.9 – 28)-ի արդյունքից հետևում է որ, համաձայն (1.1 – 20)-ի, սապականն ազլիկ իներցիալ համակարգերի հարաբերական շարժման Հայկական ձևափոխության հավասարումները հանդիսանում են պրական ձևափոխություններ:

(1.9 – 28)-ը կիրառելով (1.8 – 21)-ի երկրորդ հավասարման մեջ մենք կստանանք $\gamma^2(\vec{v})$ -ի արտահայտությունը.

$$\gamma^2(\vec{v}') = \frac{1}{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}} > 0 \quad 1.9-29$$

Իսկ, համաձայն (1.3 – 11)-ի, քամի որ γ գործակիցները պես է լինեն դրական մեծություն, հետևաբար (1.9 – 27)-ից և (1.9 – 29)-ից մենք վերջնականապես Հայկական γ գործակիցների համար կստանանք հետևյալ քանածները, որոնք Լորենցի զամմա գործակցից տարրերակելու համար այսուհետև մենք այն միշտ կօգտագործենք « ζ » ստորին ցուցիչով.

$$\left\{ \begin{array}{l} \gamma_\zeta(\vec{v}) = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}}} > 0 \\ \gamma_\zeta(\vec{v}') = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}}} > 0 \end{array} \right. \quad 1.9-30$$

Այսուհետև (1.9 – 28)-ով տրված որոշիչների արժեքները տեղադրելով (1.8 – 22)-ի մեջ, մենք կստանանք առնչություններ, որոնք ճիշտ են ինչպես կամայական \vec{v} և \vec{w} ուղիղ և հակադիր հարաբերական արագության համար, նոյնպես և ճիշտ են շարժվող փորձնական մասնիկի կամայական w ուղիղ և հակադիր արագության համար.

$$\begin{cases} \gamma_z(\vec{w}) = \beta(\vec{w}) = \gamma_z(\vec{w})\left(1 + s\frac{\vec{w}}{c}\right) > 0 \\ \gamma_z(\vec{w}) = \beta(\vec{w}) = \gamma_z(\vec{w})\left(1 + s\frac{\vec{w}}{c}\right) > 0 \end{cases}$$

1.9-31

Նմանապես (1.9 – 28)-ով տրված որոշիչների արժեքները տեղադրելով (1.8 – 23)-ի մեջ, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունը, որը համաձայն (լոնդոն 1-12)-ի, ճիշտ է ինչպես կամայական v հարաբերական արագության համար, նոյնպես և շարժվող փորձնական մասնիկի կամայական w արագության համար.

$$\gamma_z(\vec{w})\vec{w} = -\gamma_z(\vec{w})\vec{w}$$

1.9-32

Քանի որ (1.9 – 27)-ով և (1.9 – 29)-ով տրված $\gamma_z^2(\vec{v})$ -ի և $\gamma_z^2(\vec{w})$ -ի արտահայտությունները դրական մեծություններ են, հետևաբար համաձայն (1.8 – 24)-ի, կամայական w ուղիղ և հակադիր արագության համար տեղի ունեն հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} 1 + s\frac{\vec{w}}{c} > 0 \\ 1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2} > 0 \end{cases} \text{ և } \begin{cases} 1 + s\frac{\vec{v}}{c} > 0 \\ 1 + s\frac{\vec{v}}{c} + g\frac{\vec{v}^2}{c^2} > 0 \end{cases}$$

1.9-33

(1.9 – 33)-ով տրված անհավասարությունների համակարգերի առաջին անհավասարության գոյությունից բխում է նաև հետևյալ անհավասարությունը, որի անհրաժեշտությունը մենք կզգանք հետազայտման մեջ:

$$\begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c} > \frac{1}{2} > 0 \\ 1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c} > \frac{1}{2} > 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} cd\vec{t} + \frac{1}{2}sd\vec{x} > 0 \\ cd\vec{t} + \frac{1}{2}sd\vec{x} > 0 \end{cases}$$

1.9-34

Լոնդոն 1-25 - Եթե (1.9 – 19)-ով տրված (\vec{x}'_0, \vec{x}'') ուղիղ առանցքարկերի ծևափոխության հավասարումների փոխարեն օգտագործենք (1.9 – 20)-ով կամ (1.9 – 21)-ով և կամ էլ (1.9 – 22)-ով տրված առանցքարկերի ծևափոխության հավասարումները և դրանք տեղադրենք (1.9 – 16)-ով տրված միջակայրի համապատասխան առնչության մեջ, ապա մենք նոյնպես կստանանք (1.9 – 30)-ով տրված բանաձևերը:

(1.9 – 18)-ով և (1.9 – 26)-ով տրված A և B գործակիցների արժեքները տեղադրելով (1.9 – 16)-ով տրված արտահայտության մեջ, մենք միջակայրի քառակուսու համար կստանանք հետևյալ բանաձևերը.

$$bt^2 = F(\vec{x}'_0^2 + s\vec{x}'_0\vec{x}'' + g\vec{x}''^2) = F(\vec{x}_0^2 + s\vec{x}_0\vec{x} + g\vec{x}^2) = F(\vec{x}'_0^2 + s\vec{x}'_0\vec{x}'' + g\vec{x}''^2) = F(\vec{x}_0^2 + s\vec{x}_0\vec{x} + g\vec{x}^2) > 0$$

1.9-35

(1.9 – 35)-ով տրված միջակայրի քառակուսու բանաձևերը գրված դիֆֆերենցիալների տեսքով, կլինեն.

$$\begin{cases} dt^2 = F(d\vec{x}'_0^2 + sd\vec{x}'_0d\vec{x}'' + gd\vec{x}''^2) = F(d\vec{x}_0^2 + sd\vec{x}_0d\vec{x} + gd\vec{x}^2) > 0 \\ dt^2 = F(d\vec{x}'_0^2 + sd\vec{x}'_0d\vec{x}'' + gd\vec{x}''^2) = F(d\vec{x}_0^2 + sd\vec{x}_0d\vec{x} + gd\vec{x}^2) > 0 \end{cases}$$

1.9-36

Այժմ ենթադրենք, որ P փորձնական մասնիկը K' ուղիղ և հակադիր իներգիալ համակարգերի նկատմամբ շարժվում է համապատասխանարար և արագություններով, իսկ նոյն փորձնական մասնիկը K ուղիղ և հակադիր իներգիալ համակարգերի նկատմամբ շարժվում է համապատասխանարար \vec{w} և \vec{v} արագություններով: Այսուհետև վերիշենով (1.8 – 3)-ով և (1.8 – 4)-ով սահմանված ուղիղ և հակադիր արագությունների բանաձևերը, ինչպես նաև (1.9 – 1)-ով տրված նշանակումները և կիրառենով դրանք (1.9 – 35)-ի և (1.9 – 36)-ի մեջ, փորձնական մասնիկի համընթաց կամ կամայական արագություններով շարժման դեպքում մենք միջակայրի քառակուսու և դրա դիֆֆերենցիալի համար կստանանք հետևյալ արտահայտությունները.

- ◆ *Փորձնական մասնիկի համընթաց շարժման դեպքում*

$$\left\{ \begin{array}{l} t^2 = F \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2} \right) \left(c \vec{t}' \right)^2 = F \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2} \right) \left(c \vec{t} \right)^2 > 0 \\ t^2 = F \left(1 + s \frac{\overleftarrow{u}}{c} + g \frac{\overleftarrow{u}^2}{c^2} \right) \left(c \overleftarrow{t}' \right)^2 = F \left(1 + s \frac{\overleftarrow{w}}{c} + g \frac{\overleftarrow{w}^2}{c^2} \right) \left(c \overleftarrow{t} \right)^2 > 0 \end{array} \right.$$

1.9-37

- ◆ *Փորձնական մասնիկի կամայական շարժման դեպքում*

$$\left\{ \begin{array}{l} dt^2 = F \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2} \right) \left(cd \vec{t}' \right)^2 = F \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2} \right) \left(cd \vec{t} \right)^2 > 0 \\ dt^2 = F \left(1 + s \frac{\overleftarrow{u}}{c} + g \frac{\overleftarrow{u}^2}{c^2} \right) \left(cd \overleftarrow{t}' \right)^2 = F \left(1 + s \frac{\overleftarrow{w}}{c} + g \frac{\overleftarrow{w}^2}{c^2} \right) \left(cd \overleftarrow{t} \right)^2 > 0 \end{array} \right.$$

1.9-38

Քանի որ, համաձայն (ընդգծում 1-12)-ի, (1.9 – 27)-ով և (1.9 – 29)-ով տրված բանաձևերը ճիշտ են նաև կամայական արագության (ուղիղ կամ հակադիր) համար, հետևաբար (1.9 – 37)-ով տրված բանաձևի մեջ հակասարման ամենամասի կողմք՝ (E^2), դրական մեծություն է, իսկ ազ կողմի բոլոր արտադրիչները, բացառությամբ F գործակցից, նույնական մեծություններ են և հետևաբար դրական մեծություն պետք է լինի նաև F գործակցը: Բացի դրանից, քանի որ F գործակցը ոչ մի դեր չի կատարում միջակայքի քառակուսու բանաձևերի մեջ, մենք առանց ընդհանրությունը կորցնելու, կարող ենք ազատվել դրանից ընդունելով.

$$F = +1$$

1.9-39

F -ի արժեքը (1.9 – 39)-ից տեղադրելով (1.9 – 35)-ով տրված միջակայքի քառակուսու բանաձևի մեջ, ինչպես նաև օգտվելով (1.9 – 1)-ի նշանակումներից, մենք վերջնականապես կստանանք.

$$t^2 = \left(c \vec{t}' \right)^2 + s \left(c \vec{t}' \right) \vec{x}' + g \vec{x}'^2 = \left(c \vec{t} \right)^2 + s \left(c \vec{t} \right) \vec{x} + g \vec{x}^2 = \left(c \overleftarrow{t}' \right)^2 + s \left(c \overleftarrow{t}' \right) \overleftarrow{x}' + g \overleftarrow{x}'^2 = \left(c \overleftarrow{t} \right)^2 + s \left(c \overleftarrow{t} \right) \overleftarrow{x} + g \overleftarrow{x}^2 > 0$$

1.9-40

Իսկ (1.9 – 40)-ով տրված միջակայքի քառակուսու դիֆերենցիալների համար մենք կստանանք.

$$\left\{ \begin{array}{l} dt^2 = \left(cd \vec{t}' \right)^2 + s \left(cd \vec{t}' \right) \left(d \vec{x}' \right) + g \left(d \vec{x}' \right)^2 = \left(cd \vec{t} \right)^2 + s \left(cd \vec{t} \right) \left(d \vec{x} \right) + g \left(d \vec{x} \right)^2 > 0 \\ dt^2 = \left(cd \overleftarrow{t}' \right)^2 + s \left(cd \overleftarrow{t}' \right) \left(d \overleftarrow{x}' \right) + g \left(d \overleftarrow{x}' \right)^2 = \left(cd \overleftarrow{t} \right)^2 + s \left(cd \overleftarrow{t} \right) \left(d \overleftarrow{x} \right) + g \left(d \overleftarrow{x} \right)^2 > 0 \end{array} \right.$$

1.9-41

Նույնական արժեքը (1.9 – 39)-ից տեղադրելով (1.9 – 37)-ով և (1.9 – 38)-ով տրված արտահայտությունների մեջ, ինչպես նաև վերիիշելով (1.9 – 27)-ը և (1.9 – 29)-ը, մենք միջակայքի և իր դիֆերենցիալի համար կստանանք նաև հետևյալ բանաձևերը.

- ◆ *Փորձնական մասնիկի համընթաց շարժման դեպքում*

$$t = \sqrt{1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}} \left(c \vec{t}' \right) = \sqrt{1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}} \left(c \vec{t} \right) = \sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{u}}{c} + g \frac{\overleftarrow{u}^2}{c^2}} \left(c \overleftarrow{t}' \right) = \sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{w}}{c} + g \frac{\overleftarrow{w}^2}{c^2}} \left(c \overleftarrow{t} \right) > 0$$

1.9-42

- ◆ *Փորձնական մասնիկի կամայական շարժման դեպքում*

$$dt = \sqrt{1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}} \left(cd \vec{t}' \right) = \sqrt{1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}} \left(cd \vec{t} \right) = \sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{u}}{c} + g \frac{\overleftarrow{u}^2}{c^2}} \left(cd \overleftarrow{t}' \right) = \sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{w}}{c} + g \frac{\overleftarrow{w}^2}{c^2}} \left(cd \overleftarrow{t} \right) > 0$$

1.9-43

1.10 - Բացարձակ Ժամանակի և Բացարձակ Արագության Սահմանումը և Բացարձակ Արագության Զնափոխության Հավասարումները

Ժամանակը մի խորհրդավոր ֆիզիկական երևոյք է, որի առարկայական ըմբռնումը շատ կարևոր է ճշգրիտ ֆիզիկական տեսություն կառուցելու համար: Իրավես, ժամանակի հասկացողության մասին իմաստափրական և կենսաբանական մոտեցումները հենց 20-րդ դարի սկզբին փոխարինվեցին ավելի շատ ժամանակի բնույթի ֆիզիկական և քանակական հետազոտմանը, որի ուղղակի արդյունքը հանդիսացան ժամանակատարածության հատուկ հարաբերականության և ընդհանուր հարաբերականության տեսությունների ստեղծումը:

Այս բաժնում մենք կսահմանենք և կրնարկենք Ֆիզիկայի համար շատ կարևոր՝ բացարձակ ժամանակի հասկացողությունը: Այնուհետև օգտագործելով բացարձակ ժամանակի գաղափարը, մյուս ֆիզիկական մեծությունների համար ևս մենք կսահմանենք իրենց համարժեք բացարձակ մեծությունները:

Սահմանում 1-4 - Քանի որ, համաձայն (1.9 – 40)-ի, երկու պատահարների միջև եղած միջակայրի բառակրուտին,
բոլոր իմերցիալ համակարգերում (ուղիղ թե հակադիր) հաստատում մեծություն է, հետևաբար այդ փաստը մեզ հուշում է որ
մենք կարող ենք սահմանել բացարձակ ժամանակի հասկացողությունը, որը կունենա նոյն մեծությունը բոլոր իմերցիալ
համակարգերում (ուղիղ թե հակադիր), և այն մենք կնշանակենք τ -ով: Այսպիսով բացարձակ ժամանակը և իր
դիմումը մենք կսահմանենք հետևյալ կերպ:

$$\begin{cases} \tau = \frac{1}{c} t \\ d\tau = \frac{1}{c} dt \end{cases}$$

1.10-1

Օգտվելով (1.9 – 40)-ով և (1.9 – 41)-ով տրված բանաձևերից և (1.10 – 1)-ով տրված սահմանումից, բացարձակ ժամանակի բառակրուտ և իր դիմումը մենք կսահմանենք հետևյալ արտահայտությունները:

◆ \vec{K}' և \vec{K} ուղիղ իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \tau^2 = \frac{1}{c^2} t^2 = \vec{t}'^2 + s \frac{1}{c} \vec{t}' \vec{x}' + g \frac{1}{c^2} \vec{x}'^2 = \vec{t}^2 + s \frac{1}{c} \vec{t} \vec{x} + g \frac{1}{c^2} \vec{x}^2 > 0 \\ d\tau^2 = \frac{1}{c^2} dt^2 = d\vec{t}'^2 + s \frac{1}{c} d\vec{t}' d\vec{x}' + g \frac{1}{c^2} d\vec{x}'^2 = d\vec{t}^2 + s \frac{1}{c} d\vec{t} d\vec{x} + g \frac{1}{c^2} d\vec{x}^2 \end{cases}$$

1.10-2

◆ \overleftarrow{K}' և \overleftarrow{K} հակադիր իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \tau^2 = \frac{1}{c^2} t^2 = \overleftarrow{t}'^2 + s \frac{1}{c} \overleftarrow{t}' \overleftarrow{x}' + g \frac{1}{c^2} \overleftarrow{x}'^2 = \overleftarrow{t}^2 + s \frac{1}{c} \overleftarrow{t} \overleftarrow{x} + g \frac{1}{c^2} \overleftarrow{x}^2 > 0 \\ d\tau^2 = \frac{1}{c^2} dt^2 = d\overleftarrow{t}'^2 + s \frac{1}{c} d\overleftarrow{t}' d\overleftarrow{x}' + g \frac{1}{c^2} d\overleftarrow{x}'^2 = d\overleftarrow{t}^2 + s \frac{1}{c} d\overleftarrow{t} d\overleftarrow{x} + g \frac{1}{c^2} d\overleftarrow{x}^2 \end{cases}$$

1.10-3

Իսկ փորձնական մասնիկի համբերաց կամ կամայական արագությամբ շարժման դեպքերի համար օգտվելով համապատասխանարար (1.9 – 42)-ով և (1.9 – 43)-ով տրված բանաձևերից, մենք բացարձակ ժամանակի և իր դիմումը մենք կսահմանենք նաև հետևյալ արտահայտությունները.

◆ Փորձնական մասնիկի համբերաց շարժման դեպքում

$$\tau = \frac{1}{c} t = \overleftarrow{t}' \sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{u}}{c} + g \frac{\overleftarrow{u}^2}{c^2}} = \vec{t}' \sqrt{1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}} = \overleftarrow{t} \sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{w}}{c} + g \frac{\overleftarrow{w}^2}{c^2}} = \vec{t} \sqrt{1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}} > 0$$

1.10-4

◆ Փորձնական մասնիկի կամայական շարժման դեպքում

$$dt = \frac{1}{c} dt = \sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{u}}{c} + g \frac{\overleftarrow{u}^2}{c^2}} (\overleftarrow{d\vec{t}'}) = \sqrt{1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}} (d\vec{t}') = \sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{w}}{c} + g \frac{\overleftarrow{w}^2}{c^2}} (d\vec{t}) = \sqrt{1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}} (d\vec{t})$$

1.10-5

Ընդգծում 1-26 - Քանի որ մենք սահմանեցինք բացարձակ ժամանակ հասկացողությունը, որը ունի նույն արժեքը բոլոր իներցիալ համակարգերում (ուղիղ թև հակադիր), ապա անհրաժեշտ է որ մինչև այժմ մեր օգտագործած t' և t ժամանակը տարրերենք նոր մերմուծված բացարձակ ժամանակից և դրա համար, այսուհետև, մենք այն կանվանենք տեղական ժամանակ: Եթե ինչպես արդեն մենք զիտենք, տեղական ժամանակը տարրեր է ոչ միայն իրար նկատմամբ հարաբերական շարժման մեջ զունվող իներցիալ համակարգերում, այլ այն տարրեր է նաև տարածության հայելային անդրադարձված իներցիալ համակարգերում, ինչը մենք մանրամասն շարադրել ենք (1.8) բաժնում:

Այնուհետև օգտագործելով (1.9 – 30)-ով որոշված Հայկական γ_z գործակիցների բանաձևերը և w (ուղիղ և հակադիր) արագությունների համար և տեղային դրանք (1.10 – 5)-ի մեջ, մենք կստանանք բացարձակ և տեղական ժամանակի դիֆֆերենցիալների միջև եղած հետևյալ առնչությունները.

$$d\tau = \frac{1}{\gamma_z(\vec{u})} d\vec{t}' = \frac{1}{\gamma_z(\vec{u}')} d\vec{t}' = \frac{1}{\gamma_z(\vec{w})} d\vec{t} = \frac{1}{\gamma_z(\vec{w}')} d\vec{t} \quad 1.10-6$$

(1.10 – 6)-ով տրված հավասարությունը մենք կարող ենք ստանալ նաև հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} \frac{d\vec{t}'}{d\tau} = \gamma_z(\vec{u}) \\ \frac{d\vec{t}'}{d\tau} = \gamma_z(\vec{u}') \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} \frac{d\vec{t}}{d\tau} = \gamma_z(\vec{w}) \\ \frac{d\vec{t}}{d\tau} = \gamma_z(\vec{w}') \end{cases} \quad 1.10-7$$

Նմանապես (1.10 – 6)-ից կամ (1.10 – 7)-ից մենք կարող ենք ստանալ նաև հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} \frac{d\vec{t}'}{d\vec{t}} = \frac{\gamma_z(\vec{u})}{\gamma_z(\vec{w})} \\ \frac{d\vec{t}'}{d\vec{t}} = \frac{\gamma_z(\vec{u}')}{\gamma_z(\vec{w}')} \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} \frac{d\vec{t}}{d\vec{t}'} = \frac{\gamma_z(\vec{w})}{\gamma_z(\vec{u})} \\ \frac{d\vec{t}}{d\vec{t}'} = \frac{\gamma_z(\vec{w}')}{\gamma_z(\vec{u}')} \end{cases} \quad 1.10-8$$

Երկու տեսակի ժամանակների գոյության փաստից հետևում է որ պետք է գոյություն ունենան նաև երկու տեսակի արագություններ, արագացումներ և ընդհանրապես պետք է գոյություն ունենան երկու տեսակի ժամանակից կախված ֆիզիկական մեծություններ՝ տեղական և բացարձակ: Հետևաբար Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության մեջ շատ կարևոր է տարրերակել և հատակ սահմանել տեղական և բացարձակ ֆիզիկական մեծությունները: Այդ նպատակով ցանկացած բացարձակ ֆիզիկական մեծության համար մենք կօգտագործենք «ք» ստորին ցուցիչ, որպեսզի տարրերակենք բացարձակ ֆիզիկական մեծությունները համապատասխան տեղական ֆիզիկական մեծություններից:

Սահմանում 1-5 - Փորձնական մասմիկի անցած ժամանակի չափը ըստ միավոր տեղական ժամանակի մենք կանվանենք տեղական արագություն, իսկ փորձնական մասմիկի անցած ժամանակի չափը ըստ միավոր բացարձակ ժամանակի մենք կանվանենք բացարձակ արագություն: Նմանապես մենք կարող ենք սահմանել նաև տեղական և բացարձակ արագացումները: Հետևաբար, փորձնական մասմիկի որակապես իրարից տարրեր այս երկու արագությունները և արագացումները K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում մենք կարող ենք սահմանել և նշանակել հետևյալ կերպ.

◆ \vec{K}' և \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \text{Տեղական կամ Նյուտոնյան արագություն} & \Rightarrow & \vec{u} = \frac{d\vec{x}'}{d\vec{t}'} & \text{և} & \vec{w} = \frac{d\vec{x}}{d\vec{t}} \\ \text{Տեղական կամ Նյուտոնյան արագացում} & \Rightarrow & \vec{b} = \frac{d\vec{u}}{d\vec{t}'} & \text{և} & \vec{a} = \frac{d\vec{w}}{d\vec{t}} \\ \text{Բացարձակ արագություն} & \Rightarrow & \vec{u}_p = \frac{d\vec{x}'}{d\tau} & \text{և} & \vec{w}_p = \frac{d\vec{x}}{d\tau} \\ \text{Բացարձակ արագացում} & \Rightarrow & \vec{b}_p = \frac{d\vec{u}_p}{d\tau} & \text{և} & \vec{a}_p = \frac{d\vec{w}_p}{d\tau} \end{cases} \quad 1.10-9$$

◆ \overleftarrow{K}' և \overrightarrow{K} հակադիր իներցիալ համակարգերում

$$\left\{ \begin{array}{ll} \text{Տեղակամ կամ Նյուտոնյամ արագություն} & \Rightarrow \quad \overleftarrow{u} = \frac{d\overleftarrow{x}'}{d\tau} \\ \text{Տեղակամ կամ Նյուտոնյամ արագացում} & \Rightarrow \quad \overleftarrow{b} = \frac{d\overleftarrow{u}}{d\tau} \\ \text{Բացարձակ արագություն} & \Rightarrow \quad \overleftarrow{u}_p = \frac{d\overleftarrow{x}'}{d\tau} \\ \text{Բացարձակ արագացում} & \Rightarrow \quad \overleftarrow{b}_p = \frac{d\overleftarrow{u}_p}{d\tau} \end{array} \right. \quad \begin{array}{ll} \text{և} & \overleftarrow{w} = \frac{d\overleftarrow{x}}{d\tau} \\ \text{և} & \overleftarrow{a} = \frac{d\overleftarrow{w}}{d\tau} \\ \text{և} & \overleftarrow{w}_p = \frac{d\overleftarrow{x}}{d\tau} \\ \text{և} & \overleftarrow{a}_p = \frac{d\overleftarrow{w}_p}{d\tau} \end{array} \quad 1.10-10$$

Այնուհետև բացարձակ ժամանակի $d\tau$ դիֆերենցիալի արտահայտությունը (1.10-6)-ից տեղադրելով (1.10-9)-ի և (1.10-10)-ի մեջ, ինչպես նաև օգտվելով տեղական արագությունների (1.8-3)-ով և (1.8-4)-ով տրված սահմանումներից, մենք կստանանք բացարձակ արագության և տեղական արագության միջև եղած կապը K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում.

$$\left\{ \begin{array}{ll} \overleftarrow{K}' և \overrightarrow{K}' իներցիալ համակարգերում & \Rightarrow \quad \overleftarrow{u}_p = \gamma_z(\overleftarrow{u})\overleftarrow{u} \\ \overleftarrow{K} և \overrightarrow{K} իներցիալ համակարգերում & \Rightarrow \quad \overleftarrow{w}_p = \gamma_z(\overleftarrow{w})\overleftarrow{w} \end{array} \right. \quad \begin{array}{ll} \text{և} & \overrightarrow{u}_p = \gamma_z(\overrightarrow{u})\overrightarrow{u} \\ \text{և} & \overrightarrow{w}_p = \gamma_z(\overrightarrow{w})\overrightarrow{w} \end{array} \quad 1.10-11$$

Սահմանում 1-6 - (1.10-9)-ով, (1.10-10)-ով սահմանված և (1.10-11)-ով տրված բացարձակ արագությունները իրականում համուխանում են բացարձակ արագության տարածական բաղադրիչներ երկշափ ժամանակատարածության մեջ: Հետևաբար, (1.10-11)-ին համամամ, մենք կարող ենք սահմանել նաև փորձնական մասմիկի բացարձակ արագության բվային բաղադրիչները K' և K ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում հետևյալ կերպ:

$$\left\{ \begin{array}{ll} \overleftarrow{K}' և \overrightarrow{K}' իներցիալ համակարգերում & - \quad \overleftarrow{u}_p^0 = \frac{d\overleftarrow{x}_0'}{d\tau} = \gamma_z(\overleftarrow{u})c \\ \overleftarrow{K} և \overrightarrow{K} իներցիալ համակարգերում & - \quad \overleftarrow{w}_p^0 = \frac{d\overleftarrow{x}_0}{d\tau} = \gamma_z(\overleftarrow{w})c \end{array} \right. \quad \begin{array}{ll} \text{և} & \overrightarrow{u}_p^0 = \frac{d\overrightarrow{x}_0'}{d\tau} = \gamma_z(\overrightarrow{u})c \\ \text{և} & \overrightarrow{w}_p^0 = \frac{d\overrightarrow{x}_0}{d\tau} = \gamma_z(\overrightarrow{w})c \end{array} \quad 1.10-12$$

Նման ձևով մենք կարող ենք սահմանել նաև K' և K ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև բացարձակ հարաբերական արագությունների բվային և տարածական բաղադրիչները հետևյալ կերպ:

Ուղիղ բացարձակ հարաբերական արագություն

$$\left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{v}_p^0 = \gamma_z(\overrightarrow{v})c \\ \overrightarrow{v}_p = \gamma_z(\overrightarrow{v})\overrightarrow{v} \end{array} \right. \quad \text{և}$$

Հակադիր բացարձակ հարաբերական արագություն

$$\left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{v}_p^0 = \gamma_z(\overleftarrow{v})c \\ \overleftarrow{v}_p = \gamma_z(\overleftarrow{v})\overleftarrow{v} \end{array} \right. \quad 1.10-13$$

Օգտվելով (1.9-31)-ով և (1.9-32)-ով տրված կամայական ուղիղ և հակադիր տեղական արագությունների միջև զոյլություն ունեցող առնչություններից, ինչպես նաև օգտվելով շարժվող փորձնական մասմիկի կամ հարաբերական շարժման (1.10-11)-ով, (1.10-12)-ով և (1.10-13)-ով տրված բացարձակ արագությունների բվային և տարածական բաղադրիչների սահմանումից, մենք կստանանք հակադիր բացարձակ արագությունների բվային և տարածական բաղադրիչների կապը համապատասխան ուղիղ բացարձակ արագությունների բվային և տարածական բաղադրիչների հետ:

◆ Բացարձակ հարաբերական արագության (ուղիղ և հակադիր) բաղադրիչների միջև

$$\left\{ \begin{array}{ll} \overleftarrow{v}_p^0 = \overrightarrow{v}_p^0 + s\overrightarrow{v}_p & \text{կամ} \\ \overleftarrow{v}_p = -\overrightarrow{v}_p & \end{array} \right. \quad \left\{ \begin{array}{ll} \overrightarrow{v}_p^0 = \overleftarrow{v}_p^0 + s\overleftarrow{v}_p \\ \overrightarrow{v}_p = -\overleftarrow{v}_p \end{array} \right. \quad 1.10-14$$

◆ Մասմիկի բացարձակ արագության բաղադրիչների կապը \overleftarrow{K}' և \overrightarrow{K}' իներցիալ համակարգերի միջև

$$\left\{ \begin{array}{ll} \overleftarrow{u}_p^0 = \overrightarrow{u}_p^0 + s\overrightarrow{u}_p & \text{կամ} \\ \overleftarrow{u}_p = -\overrightarrow{u}_p & \end{array} \right. \quad \left\{ \begin{array}{ll} \overrightarrow{u}_p^0 = \overleftarrow{u}_p^0 + s\overleftarrow{u}_p \\ \overrightarrow{u}_p = -\overleftarrow{u}_p \end{array} \right. \quad 1.10-15$$

◆ Մասմիկի բացարձակ արագության բաղադրիչների կապը \vec{K} և $\vec{\tilde{K}}$ ինդրոցիալ համակարգերի միջև

$$\boxed{\begin{aligned} \vec{w}_p^0 &= \vec{w}_p + s\vec{w}_p \\ \vec{w}_p &= -\vec{w}_p \end{aligned} \quad \text{կամ} \quad \begin{aligned} \vec{w}_p^0 &= \vec{w}_p + s\vec{w}_p \\ \vec{w}_p &= -\vec{w}_p \end{aligned}} \quad 1.10-16$$

Ընդգծում 1-27 - Համաձայն (1.2 – 1)-ի, (1.3 – 11)-ի, (1.8 – 8)-ի, (1.9 – 33)-ի և (ընդգծում 1-12)-ի, ինչպես նաև համաձայն (1.10 – 9)-ից մինչև (1.10 – 16)-ը սահմանված և ստացված բոլոր բանաձևերի, մենք առանց ընդհանրության դեմ մեղանշելու կարող ենք ընդունել, որ կամայական տեղական արագության և կամայական բացարձակ արագության բվային և տարածական բաղադրիչների համար տեղի տևեն հետևյալ պայմանները.

$$\boxed{\begin{aligned} \vec{w} &= w > 0 \\ \vec{w}_p^0 &= w_p^0 > 0 \\ \vec{w}_p &= w_p > 0 \end{aligned} \quad \text{և} \quad \begin{aligned} \vec{w} &= -\frac{w}{1+s\frac{w}{c}} < 0 \\ \vec{w}_p^0 &= w_p^0 + sw_p > 0 \\ \vec{w}_p &= -w_p < 0 \end{aligned}} \quad 1.10-17$$

Այժմ բացարձակ արագության բվային և տարածական բաղադրիչների համար արտածենք որոշ հետաքրքիր բանաձևեր. Դրա համար օգտվելով (1.8 – 24)-ով տրված բանաձևից և (1.10 – 11)-ով տրված բացարձակ արագության տարածական բաղադրիչի սահմանումից, կամայական w տեղական արագության համար մենք կստանանք հետևյալ բանաձևը.

$$\gamma_z(\vec{w})\gamma_z(\vec{w}) = \frac{1}{1-g\frac{\vec{w}\vec{w}}{c^2}} = 1 - g\frac{w_p^2}{c^2} > 0 \quad 1.10-18$$

Իսկ (1.10 – 18)-ից հետևում է, որ բացարձակ արագության տարածական բաղադրիչները պետք է բավարարեն հետևյալ պայմանին.

$$\boxed{g\frac{w_p^2}{c^2} < 1} \quad 1.10-19$$

Այսուհետև օգտագործելով (1.9 – 27)-ով և (1.9 – 29)-ով տրված Հայկական γ_z գործակցի քառակուսու բանաձևերը կամայական w տեղական արագության համար, (1.10 – 11)-ով և (1.10 – 12)-ով տրված բացարձակ արագության տարածական և բվային բաղադրիչների սահմանումները, ինչպես նաև (1.10 – 19)-ով տրված անհավասարությունը, մենք Հայկական γ_z գործակիցների համար կստանանք հետևյալ բանաձևերը.

$$\boxed{\begin{aligned} \gamma_z(\vec{w}) &= \frac{1}{c}\vec{w}_p^0 = \sqrt{1 - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{w_p^2}{c^2}} - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} = \Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} > 0 \\ \gamma_z(\vec{w}) &= \frac{1}{c}\vec{w}_p^0 = \sqrt{1 - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{w_p^2}{c^2}} + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} = \Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} > 0 \end{aligned}} \quad 1.10-20$$

(1.10 – 20)-ի մեջ մենք քառակուսի արմատը նշանակեցինք Λ (լամբա) տառով և որը, համաձայն (1.10 – 19)-ի, բավարարում է հետևյալ անհավասարությանը.

$$\Lambda(w_p) = \sqrt{1 - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{w_p^2}{c^2}} > \frac{1}{2}\left|s\frac{w_p}{c}\right| \quad 1.10-21$$

Օգտվելով (1.10 – 20)-ից մենք կարող ենք որոշել բացարձակ արագության ուղիղ և հակադիր բվային բաղադրիչները արտահայտված բացարձակ արագության տարածական բաղադրիչներով հետևյալ կերպ.

$$\boxed{\begin{aligned} \vec{w}_p^0 &= \left[\Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} \right] c > 0 \\ \vec{w}_p^0 &= \left[\Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} \right] c > 0 \end{aligned}} \quad 1.10-22$$

Նույնպես օգտվելով (1.10 – 11)-ից և (1.10 – 20)-ից, մենք կամայական տեղական արագության համար և բացարձակ արագության տարածական բաղադրիչի համար կստանանք փոխադարձ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w}_p = \gamma_z(\vec{\tilde{w}})\vec{w} = \frac{\vec{w}}{\sqrt{1+s\frac{\vec{w}}{c}+g\frac{\vec{w}^2}{c^2}}} \\ \tilde{w}_p = \gamma_z(\vec{\tilde{w}})\tilde{w} = \frac{\tilde{w}}{\sqrt{1+s\frac{\tilde{w}}{c}+g\frac{\tilde{w}^2}{c^2}}} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \vec{w} = \frac{\vec{w}_p}{\gamma_z(\vec{\tilde{w}})} = \frac{\vec{w}_p}{\Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} \\ \tilde{w} = \frac{\tilde{w}_p}{\gamma_z(\vec{\tilde{w}})} = -\frac{\tilde{w}_p}{\Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} \end{array} \right. \quad 1.10-23$$

Ընդգծում 1-28 - (1.10 – 21)-ով տրված Λ գործակցի մեջ մենք չենք օգտագործել վեկտորական նշագրություն, որովհետև այն ըստ բացարձակ արագության տարածական բաղադրիչի զոյլ ֆունկցիա է և հետևաբար, համաձայն (1.10 – 16)-ի, մնաւմ է նոյնը:

Եթե վերջապես, կամայական v , u և w տեղական արագությունների համար օգտվելով (1.9 – 27)-ով և (1.9 – 29)-ով տրված Հայկական γ_z գործակցի բառակուսության մեջ նաև օգտվելով (1.10 – 11)-ով, (1.10 – 12)-ով և (1.10 – 13)-ով տրված բացարձակ արագությունների թվային և տարածական բաղադրիչների սահմանումից, մենք կամայական բացարձակ արագության բաղադրիչների համար կստանանք հետևյալ գնեցնելի բանաձևը.

$$(\vec{w}_p^0)^2 + s\vec{w}_p^0\vec{w}_p + g(\vec{w}_p)^2 = (\tilde{w}_p^0)^2 + s\tilde{w}_p^0\tilde{w}_p + g(\tilde{w}_p)^2 = c^2 \quad 1.10-24$$

Իսկ (1.8 – 33)-ի մեջ կիրառելով (1.10 – 11)-ով, (1.10 – 12)-ով և (1.10 – 13)-ով սահմանված բացարձակ արագությունների թվային և տարածական բաղադրիչների արտահայտությունները, ինչպես նաև կիրառելով (1.10 – 14)-ով և (1.10 – 16)-ով տրված առնչությունները, մենք կստանանք բացարձակ արագությունների տարրերության թվային և տարածական բաղադրիչների ձևափոխության հավասարությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{u}_p^0 = \frac{1}{c}(\vec{v}_p^0\vec{w}_p^0 + g\vec{v}_p\vec{w}_p) \\ \vec{u}_p = \frac{1}{c}(\vec{v}_p^0\vec{w}_p - \vec{w}_p^0\vec{v}_p) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \tilde{u}_p^0 = \frac{1}{c}(\vec{v}_p^0\tilde{w}_p^0 + g\vec{v}_p\tilde{w}_p) \\ \tilde{u}_p = \frac{1}{c}(\vec{v}_p^0\tilde{w}_p - \tilde{w}_p^0\vec{v}_p) \end{array} \right. \quad 1.10-25$$

Նմանապես (1.8 – 34)-ի մեջ կիրառելով (1.10 – 11)-ով, (1.10 – 12)-ով և (1.10 – 13)-ով սահմանված բացարձակ արագությունների թվային և տարածական բաղադրիչների արտահայտությունները, ինչպես նաև կիրառելով (1.10 – 14)-ով և (1.10 – 15)-ով տրված առնչությունները, մենք կստանանք բացարձակ արագությունների գումարի թվային և տարածական բաղադրիչների ձևափոխության հավասարությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w}_p^0 = \frac{1}{c}(\vec{v}_p^0\vec{u}_p^0 - g\vec{v}_p\vec{u}_p) \\ \vec{w}_p = \frac{1}{c}(\vec{v}_p^0\vec{u}_p + \vec{u}_p^0\vec{v}_p) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \tilde{w}_p^0 = \frac{1}{c}(\vec{v}_p^0\tilde{u}_p^0 - g\vec{v}_p\tilde{u}_p) \\ \tilde{w}_p = \frac{1}{c}(\vec{v}_p^0\tilde{u}_p + \tilde{u}_p^0\vec{v}_p) \end{array} \right. \quad 1.10-26$$

Այսուհետև (1.10 – 25)-ով և (1.10 – 26)-ով տրված ուղիղ և հակադիր բացարձակ արագությունների տարրերության և գումարի տարածական բաղադրիչների արտահայտությունների մեջ տեղադրելով (1.10 – 22)-ով տրված բացարձակ արագության ուղիղ և հակադիր թվային բաղադրիչների արտահայտությունները համապատասխանաբար v , u և w արագությունների համար, մենք ուղիղ և հակադիր բացարձակ արագությունների տարածական բաղադրիչների տարրերության և գումարի համար կստանանք նաև հետևյալ բանաձևերը.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{u}_p = \Lambda(v_p)\vec{w}_p - \Lambda(w_p)\vec{v}_p \\ \vec{w}_p = \Lambda(v_p)\vec{u}_p + \Lambda(u_p)\vec{v}_p \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \tilde{u}_p = \Lambda(v_p)\tilde{w}_p - \Lambda(w_p)\tilde{v}_p \\ \tilde{w}_p = \Lambda(v_p)\tilde{u}_p + \Lambda(u_p)\tilde{v}_p \end{array} \right. \quad 1.10-27$$

Նմանապես (1.10 – 25)-ով և (1.10 – 26)-ով տրված ուղիղ և հակադիր բացարձակ արագությունների տարրերության և գումարի թվային բաղադրիչների արտահայտությունների մեջ տեղադրելով (1.10 – 22)-ով տրված բացարձակ արագության ուղիղ և հակադիր թվային բաղադրիչների արտահայտությունները համապատասխանաբար v , u և w արագությունների համար, ինչպես նաև կիրառելով (1.10 – 27)-ով տրված համապատասխան բացարձակ արագությունների տարածական բաղադրիչները, մենք կստանանք Λ գործակիցների հետևյալ ձևափոխության բանաձևերը.

1.10-28

$$\boxed{\begin{cases} \Lambda(u_p) = \Lambda(v_p)\Lambda(w_p) + (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}_p\vec{w}_p}{c^2} \\ \Lambda(w_p) = \Lambda(v_p)\Lambda(u_p) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}_p\vec{u}_p}{c^2} \end{cases}}$$

Այժմ որպեսզի Հայկական հարաբերականության հասուլկ տեսության (1.8 – 25)-ով և (1.8 – 26)-ով տրված ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները արտահայտենք v_p բացարձակ հարաբերական արագությամբ, ապա դրա համար անհրաժեշտ է որ մենք v հարաբերական արագության համար օգտվենք (1.9 – 31)-ով, (1.10 – 17)-ով և (1.10 – 20)-ով տրված բանաձևերից, ինչպես նաև օգտվենք (1.10 – 13)-ով տրված բացարձակ հարաբերական արագության բաղադրյաների սահմանումից: Այսպիսով մենք կստանանք Հայկական հարաբերականության հասուլկ տեսության ձևափոխության հավասարումները արտահայտված բացարձակ հարաբերական արագությամբ:

- ◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները \vec{K}' և \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջն

1.10-29

Ուղիղ ձևափոխություններ	Հակադարձ ձևափոխություններ
$\begin{cases} \vec{t}' = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{t} + g\frac{\vec{v}_p}{c^2} \vec{x} \\ \vec{x}' = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{x} - \vec{v}_p \vec{t} \end{cases}$	$\begin{cases} \vec{t} = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{t}' - g\frac{\vec{v}_p}{c^2} \vec{x}' \\ \vec{x} = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{x}' + \vec{v}_p \vec{t}' \end{cases}$

- ◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները \overleftarrow{K}' և \overleftarrow{K} հակադիր իներցիալ համակարգերի միջն

1.10-30

Ուղիղ ձևափոխություններ	Հակադարձ ձևափոխություններ
$\begin{cases} \overleftarrow{t}' = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overleftarrow{t} - g\frac{\vec{v}_p}{c^2} \overleftarrow{x} \\ \overleftarrow{x}' = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overleftarrow{x} + \vec{v}_p \overleftarrow{t} \end{cases}$	$\begin{cases} \overleftarrow{t} = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overleftarrow{t}' + g\frac{\vec{v}_p}{c^2} \overleftarrow{x}' \\ \overleftarrow{x} = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overleftarrow{x}' - \vec{v}_p \overleftarrow{t}' \end{cases}$

Նման ձևով մենք կարող ենք Հայկական հարաբերականության հասուլկ տեսության (1.8 – 27)-ով և (1.8 – 28)-ով տրված ձևափոխության հավասարումները արտահայտել v_p բացարձակ հարաբերական արագությամբ:

- ◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները \overleftarrow{K}' և \vec{K} իներցիալ համակարգերի միջն

1.10-31ա

$$\begin{cases} \overleftarrow{t}' = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overleftarrow{t} + \left[s\Lambda(v_p) + (g - \frac{1}{2}s^2)\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \frac{1}{c} \vec{x} \\ \overleftarrow{x}' = -\left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{x} + \vec{v}_p \overleftarrow{t} \end{cases}$$

- ◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները \overleftarrow{K} և \vec{K}' իներցիալ համակարգերի միջն

1.10-31բ

$$\begin{cases} \overleftarrow{t} = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overleftarrow{t}' + \left[s\Lambda(v_p) - (g - \frac{1}{2}s^2)\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \frac{1}{c} \vec{x}' \\ \overleftarrow{x} = -\left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{x}' - \vec{v}_p \overleftarrow{t}' \end{cases}$$

◆ Հայկական ծևափոխության հավասարումները \vec{K}' և \tilde{K} իներցիալ համակարգերի միջև

$$\begin{cases} \vec{t}' = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{t} + \left[s\Lambda(v_p) - (g - \frac{1}{2}s^2) \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \frac{1}{c} \vec{x} \\ \vec{x}' = - \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{x} - \vec{v}_p \vec{t} \end{cases} \quad 1.10-32w$$

◆ Հայկական ծևափոխության հավասարումները \vec{K}' և \tilde{K} իներցիալ համակարգերի միջև

$$\begin{cases} \vec{t} = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{t}' + \left[s\Lambda(v_p) + (g - \frac{1}{2}s^2) \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \frac{1}{c} \vec{x}' \\ \vec{x} = - \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{x}' + \vec{v}_p \vec{t}' \end{cases} \quad 1.10-32p$$

Ընդգծում 1-29 - (1.10 – 29)-ով և (1.10 – 30)-ով արված Հայկական հարաբերականության հասուն տեսության հակառակ ծևափոխության հավասարումները մենք կարող ենք ստանալ ուղիղ ծևափոխության հավասարումներից փոխելով \vec{v}_p բացարձակ հարաբերական արագության ճշանք: Նմանակեն (1.10 – 31p)-ով և (1.10 – 32p)-ով արված Հայկական հարաբերականության հասուն ծևափոխության հավասարումները մենք կարող ենք ստանալ համապատասխանաբար (1.10 – 31w)-ով և (1.10 – 32w)-ով արված ծևափոխության հավասարումներից նոյնակեն փոխելով \vec{v}_p բացարձակ հարաբերական արագության ճշանք: Ինչպես նաև չմոռանալով բոլոր դեպքերում խազակոր առանցքարկելով դարձնել անհազ և հակառակը՝ անհազ առանցքարկելով դարձնել խազակոր:

Այս բաժնի վերջում, որպես հետաքրքիր օրինակ, քննարկենք \vec{K} ուղիղ իներցիալ համակարգում \vec{a} հաստատուն տեղական արագացում ունեցող փորձնական մասնիկի շարժման հնարավորությունը: Հաստատուն տեղական արագացումնվ շարժման դեպքում, համաձայն (1.8 – 3)-ի, փորձնական մասնիկի տեղական արագությունը կլինի.

$$\vec{w} = \vec{a}\vec{t}$$

1.10-33

(1.10 – 33)-ից հետևում է, որ փորձնական մասնիկի տեղական արագությունը անվերջ մնեանում է, հետևաբար, համաձայն հաջորդ բաժնի (1.11 – 81)-ի, հաստատուն տեղական արագացումնվ շարժում հնարավոր է եթե ժամանակատարածության s և g հաստատուն գործակիցները միաժամանակ բավարարեն հետևյալ պայմանին:

$$s \geq 0 \quad \text{և} \quad g \geq 0 \quad 1.10-34$$

Իսկ եթե ժամանակատարածության կառուցվածքը բնութագրող s և g հաստատուն գործակիցներից որևէ մեկը լինի բացասական մնեանուն, ապա հաստատուն տեղական արագացումնվ շարժում հնարավոր չէ:

Այժմ օգտելով (1.10 – 11)-ով և (1.10 – 12)-ով սահմանված բնաճակերից և այնտեղ տեղադրելով տեղական արագության (1.10 – 33)-ով արված արտահայտությունը, մենք հաստատուն տեղական արագացումնվ շարժվող փորձնական մասնիկի բացարձակ արագության բվային և տարածական բաղադրիչների համար կստանանք հետևյալ բանաձևը:

$$\begin{cases} \vec{w}_p^0 = \gamma_s(\vec{w})c = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{\vec{a}\vec{t}}{c} + g \frac{\vec{a}^2 \vec{t}^2}{c^2}}} c \\ \vec{w}_p = \gamma_s(\vec{w})\vec{w} = \frac{\vec{a}\vec{t}}{\sqrt{1 + s \frac{\vec{a}\vec{t}}{c} + g \frac{\vec{a}^2 \vec{t}^2}{c^2}}} \end{cases} \quad 1.10-35$$

Ընդգծում 1-30 - Մենք այլև չենք ցանկանում խորանալ արագացումնվ շարժվող փորձնական մասնիկի շատ այլ զարմանակրաշ հասկությունների մեջ, որովհետև դրամը մենք կշարադրենք մեր հաջորդ հոդվածում, որը լրիվ նվիրված կլինի ազատ կամ ուժային դաշտում գտնվող մասնիկի կամ մասնիկների համախմբի շարժման հետազոտմանը (Հայկական հարաբերականության մեքանիկա): Այս փոքր օրինակով մենք պարզապես ցանկացանք միայն նշել թե ինչքան ժամանակարիվ ստացանք (1.10 – 35)-ով արված բանաձևը, որը արդի հարաբերականության տեսության դասագրերում «գրու է բերլում» աճպարարությամբ (ակնրարրային հանգստի իներցիալ համակարգ և այլն), որովհետև չեն կարողանում տարբերակել տեղական և բացարձակ արագությունները:

1.11 - Հայկական Հարաբերականության Հասուլ Տեսության Առանձնահատուկ Դեպքերը

Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության հիմք առանձնահատուկ դեպքերը արժե հանգամանորեն պնդարկել: Ահա այդ առանձնահատուկ դեպքերը կախված s և g գործակիցների հետևյալ արժեքներից:

$$\left\{ \begin{array}{lll} 1) & s = 0 & \text{և} \quad g = 0 \\ 2) & s = 0 & \text{և} \quad g \neq 0 \\ 3) & s \neq 0 & \text{և} \quad g = 0 \\ 4) & s \neq 0 & \text{և} \quad g = \left(\frac{1}{2}s\right)^2 \\ 5) & s \neq 0 & \text{և} \quad g \neq 0, \quad g \neq \left(\frac{1}{2}s\right)^2 \end{array} \right.$$

1.11-1

Քանի որ տեղական և բացարձակ արագությունների սահմանային արժեքները կախված են ժամանակատրածությունը բնուրագրող s և g գործակիցներից արժեքներից, ասսա բնական է որ մենք վերոնշյալ բոլոր հիմք առանձնահատուկ դեպքերի համար s և g գործակիցների որոշման տիրույթներին համապատասխան ցանկանանք գտնել տեղական և բացարձակ արագությունների գոյության տիրույթները:

1. Առաջին առանձնահատուկ դեպքը

$$\left\{ \begin{array}{l} s = 0 \\ g = 0 \end{array} \right.$$

1.11-2

◆ Այս դեպքին հասուլ առնչությունները

Այս առանձնահատուկ դեպքի համար, (1.9 – 30)-ի և (1.10 – 17)-ի մեջ տեղադրելով (1.11 – 2)-ով տրված s -ի և g -ի արժեքները, մենք կամայական w տեղական արագության համար կստանանք հետևյալ պայմանները:

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w} = w > 0 \\ \tilde{w} = -\vec{w} = -w < 0 \\ \gamma_z(\vec{w}) = \gamma_z(\tilde{w}) = \gamma_z(w) = 1 > 0 \end{array} \right.$$

1.11-3

◆ Հայելային անդրադարձված ձևափոխության հավասարումները

(1.8 – 15)-ով կամ (1.8 – 17)-ով տրված տարածական հայելային անդրադարձված Հայկական ձևափոխության հավասարումների մեջ կիրառելով (1.11 – 2)-ը և չօգտագործելով վեկտորական նշագրությունը, մենք կստանանք.

$$\left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{t}' = \vec{t}' = t' \\ \overleftarrow{x}' = -\vec{x}' = -x' \end{array} \right. \Leftrightarrow \left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{t} = \vec{t} = t \\ \overleftarrow{x} = -\vec{x} = -x \end{array} \right.$$

1.11-4

◆ Հարաբերական շարժման ձևափոխության հավասարումները

Համաձայն այս առանձնահատուկ դեպքի, (1.11 – 3)-ով և (1.11 – 4)-ով տրված պայմանները կիրառելով (1.8 – 25)-ով, (1.8 – 26)-ով, (1.8 – 27)-ով կամ (1.8 – 28)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ձևափոխության հավասարումների մեջ, ինչպես նաև նույնպես չօգտագործելով վեկտորական նշագրությունը, մենք կստանանք Գալիլեյի ձևափոխության հավասարումները.

Ուղիղ ձևափոխություններ

$$\begin{cases} t' = t \\ x' = x - vt \end{cases}$$

և

Հակադարձ ձևափոխություններ

$$\begin{cases} t = t' \\ x = x' + vt' \end{cases}$$

1.11-5

◆ *Արագությունների համամատ և զումարման բանաձևերը*

Իսկ (1.8 – 29)-ով և (1.8 – 30)-ով տրված արագությունների զումարման և համամատ բանաձևները կհամընկնեն Գալիեյի արագությունների զումարման և համամատ բանաձևների հետ ինչպես ցույց է տրված ստորև.

$$\begin{cases} w = u + v \\ u = w - v \end{cases}$$

1.11-6

◆ *Տեղական արագությունների գոյության տիրույթները*

$$0 < w < \infty$$

1.11-7

2. Երկրորդ առանձնահատուկ դեպք

$$\begin{cases} s = 0 \\ g \neq 0 \end{cases}$$

1.11-8

◆ *Այս դեպքին հասուն առնյությունները*

Այս առանձնահատուկ դեպքի համար, քանի որ $s = 0$, ապա (1.8) բաժնում թվարկված բոլոր անհամաշխափությունները վերանում են: Հետևաբար բոլոր ֆիզիկական մեծությունները մենք կարող ենք զրել առանց վեկտորական նշագրության: Այսպիսով (1.10 – 17)-ի մեջ կիրառելով (1.11 – 8)-ը, մենք կամայական տեղական արագությունները, ինչպես նաև բացարձակ արագությունների թվային և տարածական բաղադրիչները կարող ենք օգտագործել առանց վեկտորական նշագրությանք հետևյալ կերպ:

$$\begin{cases} \vec{w} = w > 0 \\ \vec{w}_p^0 = w_p^0 > 0 \\ \vec{w}_p = w_p > 0 \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} \hat{\vec{w}} = -w < 0 \\ \hat{\vec{w}}_p^0 = w_p^0 > 0 \\ \hat{\vec{w}}_p = -w_p < 0 \end{cases}$$

1.11-9

Այս երկրորդ առանձնահատուկ դեպքի համար, համաձայն (1.9 – 30)-ի, (1.9 – 33)-ի, (1.10 – 19)-ի, (1.10 – 20)-ի և (1.11 – 9)-ի, մենք Հայկական γ_z գործակցի համար կստանանք հետևյալ արտահայտությունները.

$$\gamma_z(\hat{\vec{w}}) = \gamma_z(\vec{w}) = \gamma_z(w) = \frac{1}{\sqrt{1 + g \frac{w^2}{c^2}}} = \sqrt{1 - g \frac{w_p^2}{c^2}} = \Lambda(w_p) > 0$$

1.11-10

(1.11 – 10)-ից հետևում է որ տեղական և բացարձակ արագությունների գոյության տիրույթները մենք կարող ենք որոշել հետևյալ անհավասարություններից.

$$\begin{cases} 1 + g \frac{w^2}{c^2} > 0 \\ 1 - g \frac{w_p^2}{c^2} > 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} g \frac{w^2}{c^2} > -1 \\ g \frac{w_p^2}{c^2} < 1 \end{cases}$$

1.11-11

◆ *Հայելային անդրադարձված ձևափոխության հավասարումները*

(1.8 – 15)-ով կամ (1.8 – 17)-ով տրված տարածական հայելային անդրադարձված ձևափոխության Հայկական հավասարումների մեջ կիրառելով (1.11 – 8)-ով տրված պայմանը և չօգտագործելով վեկտորական նշագրությունը, մենք կստանանք.

$$\begin{cases} \overleftarrow{t}' = \overrightarrow{t}' = t' \\ \overleftarrow{x}' = -\overrightarrow{x}' = -x' \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \overleftarrow{t} = \overrightarrow{t} = t \\ \overleftarrow{x} = -\overrightarrow{x} = -x \end{cases} \quad 1.11-12$$

◆ Հարաբերական շարժման Հայկական ծևափոխության հավասարումները

Նմանապես $(1.8 - 25)$ -ով, $(1.8 - 26)$ -ով, $(1.8 - 27)$ -ով և $(1.8 - 28)$ -ով տրված Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ձևափոխության բոլոր չորս հավասարումների մեջ կիրառելով $(1.11 - 8)$ -ով տրված պայմանը և նոյնական չօգտագործելով վեկտորական նշազությունը, մենք կստանանք միևնույն ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները.

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t' = \gamma_z(v) \left(t + g \frac{v}{c^2} x \right) \\ x' = \gamma_z(v)(x - vt) \end{cases}$	և	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} t = \gamma_z(v) \left(t' - g \frac{v}{c^2} x' \right) \\ x = \gamma_z(v)(x' + vt') \end{cases}$
--	---	---

1.11-13

Իսկ $(1.9 - 40)$ -ով տրված միջակայքի քառակուսու համար մենք կստանանք հետևյալ արտահայտությունը.

$$t^2 = c^2 t'^2 + g x'^2 = c^2 t^2 + g x^2 > 0 \quad 1.11-14$$

◆ Տեղական արագությունների միջև եղած առնչությունները

Համաձայն $(1.8 - 29)$ -ի, $(1.8 - 30)$ -ի, $(1.11 - 8)$ -ի և $(1.11 - 9)$ -ի, տեղական արագությունների գումարման և համար մենք կստանանք հետևյալ քանածները.

<u>Արագությունների գումարման բանաձևը</u> $w = \frac{u + v}{1 - g \frac{vu}{c^2}}$	և	<u>Արագությունների համաման բանաձևը</u> $u = \frac{w - v}{1 + g \frac{vw}{c^2}}$
--	---	--

1.11-15

Իսկ համաձայն $(1.8 - 32)$ -ի, $(1.11 - 9)$ -ի և $(1.11 - 10)$ -ի, Հայկական γ_z գործակիցների ձևափոխությունների համար մենք կստանանք հետևյալ քանածները.

$$\begin{cases} \gamma_z(u) = \gamma_z(v)\gamma_z(w) \left(1 + g \frac{vw}{c^2} \right) \\ \gamma_z(w) = \gamma_z(v)\gamma_z(u) \left(1 - g \frac{vu}{c^2} \right) \end{cases} \quad 1.11-16$$

◆ Բացարձակ արագությունների միջև եղած առնչությունները

Համաձայն $(1.10 - 27)$ -ի և $(1.11 - 9)$ -ի, բացարձակ արագությունների տարածական բաղադրիչների համաման և գումարման համար մենք կստանանք հետևյալ քանածները.

$$\begin{cases} u_p = \Lambda(v_p)w_p - \Lambda(w_p)v_p \\ w_p = \Lambda(v_p)u_p + \Lambda(u_p)v_p \end{cases} \quad 1.11-17$$

Իսկ համաձայն $(1.10 - 28)$ -ի, $(1.11 - 8)$ -ի և $(1.11 - 9)$ -ի, Λ գործակիցի ձևափոխության համար մենք կստանանք հետևյալ քանածները.

$$\begin{cases} \Lambda(u_p) = \Lambda(v_p)\Lambda(w_p) + g \frac{v_p w_p}{c^2} \\ \Lambda(w_p) = \Lambda(v_p)\Lambda(u_p) - g \frac{v_p u_p}{c^2} \end{cases} \quad 1.11-18$$

Նմանապես, համաձայն $(1.10 - 25)$ -ի, $(1.10 - 26)$ -ի, $(1.11 - 8)$ -ի և $(1.11 - 9)$ -ի, կամայական բացարձակ արագության բաղադրիչների ուղիղ և հակադարձ ձևափոխությունների համար մենք կստանանք հետևյալ հավասարումները.

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} u_p^0 = \frac{1}{c}(v_p^0 w_p^0 + g v_p w_p) \\ u_p = \frac{1}{c}(v_p^0 w_p - w_p^0 v_p) \end{cases}$	և	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> $\begin{cases} w_p^0 = \frac{1}{c}(v_p^0 u_p^0 - g v_p u_p) \\ w_p = \frac{1}{c}(v_p^0 u_p + u_p^0 v_p) \end{cases}$
---	---	--

1.11-19

Համաձայն $(1.10 - 24)$ -ի, $(1.11 - 8)$ -ի և $(1.11 - 9)$ -ի, բացարձակ արագությունների թվային և տարածական բաղադրիչները բավարարում են հետևյալ մնայուն առնչությանը.

$$(u_p^0)^2 + g(u_p)^2 = (w_p^0)^2 + g(w_p)^2 = c^2$$

1.11-20

Իսկ, համաձայն (1.10 – 23)-ի և (1.11 – 10)-ի, տեղական և բացարձակ արագությունների (տարածական բաղադրիչների) միջև տեղի ունեն հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} w = \frac{w_p}{\sqrt{1 - g \frac{w_p^2}{c^2}}} \\ w_p = \frac{w}{\sqrt{1 + g \frac{w^2}{c^2}}} \end{cases}$$

1.11-21

◆ **Տեղական և բացարձակ արագությունների գոյության տիրույթները**

Տեղական և բացարձակ արագությունների գոյության տիրույթները գոյնելու համար մենք կարող ենք օգտվել (1.11 – 9)-ից և (1.11 – 11)-ից: Այսպիսով մենք պետք է լուծենք հետևյալ անհավասարությունների համակարգը.

$$\begin{cases} w > 0 \\ g \frac{w^2}{c^2} > -1 \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} w_p > 0 \\ g \frac{w_p^2}{c^2} < 1 \end{cases}$$

1.11-22

Քանի որ (1.11 – 22)-ով արված անհավասարությունների համակարգը կախված է միայն g գործակցի որոշման տիրույթից՝ նշանից: Հետևաբար տեղական և բացարձակ արագությունների գոյության տիրույթները կլինեն.

$$\boxed{\begin{cases} \text{ա)} \quad \text{եթե} \quad g < 0 \quad \text{ապա} \quad 0 < w < c \sqrt{-\frac{1}{g}} \quad \text{և} \quad 0 < w_p < \infty \\ \text{բ)} \quad \text{եթե} \quad g > 0 \quad \text{ապա} \quad 0 < w < \infty \quad \text{և} \quad 0 < w_p < c \sqrt{\frac{1}{g}} \end{cases}}$$

1.11-23

3. Երրորդ առանձնահատուկ դեպք

$$\boxed{\begin{cases} s \neq 0 \\ g = 0 \end{cases}}$$

1.11-24

◆ **Այս դեպքին հասուն առնչությունները**

(1.8) բաժնում բարկված բոլոր անհամաշափությունները և հետևաբար նաև բոլոր բանաձևերը պահպանվում են: Մենք այստեղ կներկայացնենք միայն այն բանաձևերը և հավասարությունները, որոնք ունեն ակնհայտ տարրերություններ:

(1.9 – 30)-ով արված գամնա գործակիցները, համաձայն (1.3 – 11)-ի, (1.8 – 9)-ի, (1.9 – 33)-ի և (1.11 – 24)-ի, այս առանձնահատուկ դեպքի և կամայական տեղական w արագության համար, կլինեն.

$$\begin{cases} \gamma_z(\vec{w}) = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{\vec{w}}{c}}} > 0 \\ \gamma_z(\overleftarrow{w}) = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{\overleftarrow{w}}{c}}} = \sqrt{1 + s \frac{\overrightarrow{w}}{c}} > 0 \end{cases}$$

1.11-25

(1.11 – 25)-ով արված գամնա գործակիցները բավարարում են հետևյալ առնչությանը.

$$\gamma_z(\overleftarrow{w}) \gamma_z(\vec{w}) = 1 > 0$$

1.11-26

Համաձայն (1.2 – 1)-ի, (1.8 – 8)-ի և (1.9 – 33)-ի, տեղական արագությունների համար մենք կստանանք հետևյալ անհավասարությունները.

$$\begin{cases} \vec{w} = w > 0 \\ 1 + s \frac{w}{c} > 0 \\ \hat{w} = -\frac{\vec{w}}{1 + s \frac{w}{c}} = -\frac{w}{1 + s \frac{w}{c}} < 0 \end{cases} \quad 1.11-27$$

Հետևաբար (1.11 – 25)-ով տրված զամմա գործակիցները արտահայտված ուղիղ արագությամբ և առանց վեկտորական նշագրությամբ, համաձայն (1.11 – 27)-ի, կլինի.

$$\begin{cases} \gamma_z(\vec{w}) = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{w}{c}}} \\ \gamma_z(\hat{w}) = \sqrt{1 + s \frac{w}{c}} \end{cases} \quad 1.11-28$$

Նմանապես (1.10 – 21)-ով տրված լամիա գործակցի արտահայտությունը, համաձայն (1.11 – 24)-ի, կլինի.

$$\Lambda(w_p) = \sqrt{1 + \frac{1}{4}s^2 \frac{w_p^2}{c^2}} > \frac{1}{2} \left| s \frac{w_p}{c} \right| \quad 1.11-29$$

◆ Հարաբերական շարժման Հայկական ձևափոխության հավասարումները

(1.8 – 15)-ով և (1.8 – 17)-ով տրված հայելային անդրաբաճված ձևափոխության Հայկական հավասարումները մնում են նույնը, իսկ (1.8 – 25)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները, համաձայն (1.9 – 31)-ի, կընդունեն հետևյալ տեսքը.

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u>	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u>	
$\begin{cases} \vec{t}' = \gamma_z(\vec{v}) \vec{t} \\ \vec{x}' = \gamma_z(\vec{v})(\vec{x} - \vec{v} \vec{t}) \end{cases}$	և	$\begin{cases} \vec{t} = \gamma_z(\vec{v}) \vec{t}' \\ \vec{x} = \gamma_z(\vec{v})(\vec{x}' - \vec{v} \vec{t}') \end{cases}$

1.11-30

Նմանապես (1.8 – 26)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները, համաձայն (1.9 – 31)-ի և (1.9 – 32)-ի, կընդունեն հետևյալ տեսքը.

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u>	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u>	
$\begin{cases} \vec{t}' = \gamma_z(\vec{v}) \vec{t} \\ \vec{x}' = \gamma_z(\vec{v})(\vec{x} - \vec{v} \vec{t}) \end{cases}$	և	$\begin{cases} \vec{t} = \gamma_z(\vec{v}) \vec{t}' \\ \vec{x} = \gamma_z(\vec{v})(\vec{x}' - \vec{v} \vec{t}') \end{cases}$

1.11-31

Իսկ (1.8 – 27)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ձևափոխության հավասարումները, համաձայն (1.9 – 31)-ի և (1.9 – 32)-ի, կընդունեն հետևյալ տեսքը.

$\begin{cases} \vec{t}' = \gamma_z(\vec{v})(\vec{t} + s \frac{1}{c} \vec{x}) \\ \vec{x}' = -\gamma_z(\vec{v})(\vec{x} - \vec{v} \vec{t}) \end{cases}$	և	$\begin{cases} \vec{t} = \gamma_z(\vec{v})(\vec{t}' + s \frac{1}{c} \vec{x}') \\ \vec{x} = -\gamma_z(\vec{v})(\vec{x}' - \vec{v} \vec{t}') \end{cases}$
---	---	---

1.11-32

Նմանապես (1.8 – 28)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ձևափոխության հավասարումները, համաձայն (1.9 – 31)-ի և (1.9 – 32)-ի, կընդունեն հետևյալ տեսքը.

$\begin{cases} \vec{t}' = \gamma_z(\vec{v})(\vec{t} + s \frac{1}{c} \vec{x}) \\ \vec{x}' = -\gamma_z(\vec{v})(\vec{x} - \vec{v} \vec{t}) \end{cases}$	և	$\begin{cases} \vec{t} = \gamma_z(\vec{v})(\vec{t}' + s \frac{1}{c} \vec{x}') \\ \vec{x} = -\gamma_z(\vec{v})(\vec{x}' - \vec{v} \vec{t}') \end{cases}$
---	---	---

1.11-33

Հեշտ է տեսնել որ, (1.11 – 30)-ով, (1.11 – 31)-ով, (1.11 – 32)-ով և (1.11 – 33)-ով տրված բոլոր Հայկական ձևափոխության հավասարումները, համաձայն (1.9 – 40)-ի, բավարարում են միջակայքի հետևյալ առնչությանը.

$$\vec{t}^2 = c^2 \vec{t}'^2 + sc \vec{t}' \vec{x}' = c^2 \vec{t}^2 + sc \vec{t} \vec{x} = c^2 \vec{t}'^2 + sc \vec{t}' \vec{x}' = c^2 \vec{t}^2 + sc \vec{t} \vec{x} > 0 \quad 1.11-34$$

◆ *Sեղակամ արագությունների միջև եղած առնչությունները*

Տեղական արագությունների (1.8 – 29)-ով և (1.8 – 30)-ով տրված գումարման և հանման բանաձևերը կլինեն.

$$\begin{array}{c} \text{Ուղիղ արագությունների համար} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{w} = \vec{u} + \vec{v} + s \frac{\vec{v}\vec{u}}{c} = \frac{\vec{u} - \vec{v}}{1 + s \frac{\vec{v}}{c}} \\ \vec{u} = \vec{w} + \vec{v} + s \frac{\vec{w}\vec{v}}{c} = \frac{\vec{w} - \vec{v}}{1 + s \frac{\vec{w}}{c}} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \begin{array}{c} \text{Հակադիր արագությունների համար} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{w} = \vec{u} + \vec{v} + s \frac{\vec{v}\vec{u}}{c} = \frac{\vec{u} - \vec{v}}{1 + s \frac{\vec{v}}{c}} \\ \vec{u} = \vec{w} + \vec{v} + s \frac{\vec{w}\vec{v}}{c} = \frac{\vec{w} - \vec{v}}{1 + s \frac{\vec{w}}{c}} \end{array} \right. \end{array} \end{array} \quad 1.11-35$$

(1.11 – 35)-ով տրված տեղական արագությունների գումարման և հանման բանաձևերը միայն ուղիղ արագությունների համար առանց վեկտորական նշագրության, համաձայն (1.11 – 27)-ի, կլինեն.

$$\left\{ \begin{array}{l} w = u + v + s \frac{vu}{c} \\ u = \frac{w - v}{1 + s \frac{v}{c}} \end{array} \right. \Rightarrow 1 + s \frac{w}{c} = (1 + s \frac{v}{c})(1 + s \frac{u}{c}) \quad 1.11-36$$

Իսկ համաձայն (1.8 – 32)-ի և (1.11 – 24)-ի, Հայկական γ_z գործակիցների ձևափոխությունների համար մենք կստանանք հետևյալ բանաձևերը վեկտորական նշագրությամբ.

$$\left\{ \begin{array}{l} \gamma_z(\vec{u}) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{w}) \\ \gamma_z(\vec{w}) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{u}) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma_z(\vec{u}) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{w}) \\ \gamma_z(\vec{w}) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{u}) \end{array} \right. \quad 1.11-37$$

◆ *Բացարձակ արագությունների միջև եղած առնչությունները*

(1.10 – 27)-ով տրված բացարձակ արագությունների տարածական բաղադրիչների հանման և գումարման բանաձևերը մնում են նույնը, բայց (1.10 – 28)-ով տրված և այս առանձնահատուկ դեպքի համար (1.11 – 29)-ով որոշված Λ գործակիցների ձևափոխության բանաձևերը, համաձայն (1.11 – 24)-ի, կլինեն.

$$\left\{ \begin{array}{l} \Lambda(u_p) = \Lambda(v_p)\Lambda(w_p) - \frac{1}{4}s^2 \frac{\vec{v}_p \vec{w}_p}{c^2} \\ \Lambda(w_p) = \Lambda(v_p)\Lambda(u_p) + \frac{1}{4}s^2 \frac{\vec{v}_p \vec{u}_p}{c^2} \end{array} \right. \quad 1.11-38$$

Իսկ (1.10 – 25)-ով տրված բացարձակ արագությունների տարրերության թվային և տարածական բաղադրիչների ձևափոխության հավասարումները կլինեն.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{u}_p^0 = \frac{1}{c} \overset{\leftarrow}{v}_p \vec{w}_p \\ \vec{u}_p = \frac{1}{c} (\vec{v}_p \vec{w}_p - \vec{w}_p \vec{v}_p) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{u}_p^0 = \frac{1}{c} \vec{v}_p \overset{\leftarrow}{w}_p \\ \overset{\leftarrow}{u}_p = \frac{1}{c} (\overset{\leftarrow}{v}_p \overset{\leftarrow}{w}_p - \overset{\leftarrow}{w}_p \overset{\leftarrow}{v}_p) \end{array} \right. \quad 1.11-39$$

Նմանապես (1.10 – 26)-ով տրված բացարձակ արագությունների գումարի թվային և տարածական բաղադրիչների ձևափոխության հավասարումները կլինեն.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w}_p^0 = \frac{1}{c} \vec{v}_p \vec{u}_p \\ \vec{w}_p = \frac{1}{c} (\vec{v}_p \vec{u}_p + \vec{u}_p \vec{v}_p) \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{w}_p^0 = \frac{1}{c} \overset{\leftarrow}{v}_p \overset{\leftarrow}{u}_p \\ \overset{\leftarrow}{w}_p = \frac{1}{c} (\overset{\leftarrow}{v}_p \overset{\leftarrow}{u}_p + \overset{\leftarrow}{u}_p \overset{\leftarrow}{v}_p) \end{array} \right. \quad 1.11-40$$

Բացարձակ արագությունների թվային և տարածական բաղադրիչները, համաձայն (1.10 – 24)-ի, բավարարում են հետևյալ մնայում առնչությամբ.

$$(\vec{w}_p^0)^2 + s\vec{w}_p^0 \vec{w}_p = (\overset{\leftarrow}{w}_p^0)^2 + s\overset{\leftarrow}{w}_p^0 \overset{\leftarrow}{w}_p = (\vec{u}_p^0)^2 + s\vec{u}_p^0 \vec{u}_p = (\overset{\leftarrow}{u}_p^0)^2 + s\overset{\leftarrow}{u}_p^0 \overset{\leftarrow}{u}_p = c^2 \quad 1.11-41$$

Ինչպես նաև, համաձայն (1.10 – 23)-ի և (1.11 – 28)-ի, տեղական և բացարձակ արագությունների (տարածական բաղադրիչների) միջև տեղի ունեն հետևյալ առնչությունները.

1.11-42

$$\begin{cases} w_p = \frac{w}{\sqrt{1+s\frac{w}{c}}} > 0 \\ w = \frac{w_p}{\Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{w_p}{c}} > 0 \end{cases}$$

◆ *Sեղական և բացարձակ արագությունների գոյության տիրույթները*

Տեղական և բացարձակ արագությունների գոյության տիրույթները որոշելու համար մենք պետք է օգտվենք (1.11 – 27)-ից և (1.11 – 42)-ով տրված բացարձակ արագության բանաձևից: Այսպիսով մենք պետք է լուծենք հետևյալ անհավասարությունների համակարգը.

$$\begin{cases} w > 0 \\ 1 + s\frac{w}{c} > 0 \\ w_p = \frac{w}{\sqrt{1+s\frac{w}{c}}} = \left(\sqrt{1+s\frac{w}{c}} - \frac{1}{\sqrt{1+s\frac{w}{c}}} \right) \frac{s}{c} > 0 \end{cases} \quad 1.11-43$$

Կախված s գործակցի որոշման տիրույթից՝ նշանից, տեղական և բացարձակ արագությունները (տարածական բաղադրիչները) ունեն գոյության հետևյալ տիրույթները.

$\begin{cases} \text{ա)} & \text{եթե} & s < 0 & \text{ապա} & 0 < w < -\frac{1}{s}c & \text{և} & 0 < w_p < \infty \\ \text{բ)} & \text{եթե} & s > 0 & \text{ապա} & 0 < w < \infty & \text{և} & 0 < w_p < \infty \end{cases}$								
---	--	--	--	--	--	--	--	--

1.11-44

4. Չորրորդ առանձնահատուկ դեպքը

$$\boxed{\begin{cases} s \neq 0 \\ g = (\frac{1}{2}s)^2 \end{cases}} \quad 1.11-45$$

◆ *Այս դեպքին հասուլ առնչությունները*

(1.8) բաժնում թվարկված բոլոր անհամաշափությունները և հետևաբար նաև բոլոր բանաձևները այս առանձնահատուկ դեպքի համար նույնական պահպանվում են: Բացի այդ, այս առանձնահատուկ դեպքում, որոշ բանաձևներ $g = (\frac{1}{2}s)^2$ արժեքի դեպքում այլասերվում են և հետևաբար մենք այստեղ կներկայացնենք միայն այն բանաձևները և հավասարումները, որոնք ունեն ակնհայտ տարրերություններ:

Այս առանձնահատուկ դեպքի համար, համաձայն (1.10 – 21)-ի, Λ գործակիցը կունենա հետևյալ արժեքը.

$$\Lambda(w_p) = 1 \quad \text{հետևաբար} \quad \frac{1}{2} \left| s \frac{w_p}{c} \right| < 1 \quad 1.11-46$$

Իսկ (1.9 – 30)-ով տրված Հայկական γ_z գործակիցները, համաձայն (1.9 – 34)-ի, (1.10 – 20)-ի և (1.11 – 46)-ի, կամայական տեղական w արագության համար կունենան հետևյալ տեսքը.

$$\begin{cases} \gamma_z(\vec{w}) = \frac{1}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}} = 1 - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} > 0 \\ \gamma_z(\overleftarrow{w}) = \frac{1}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c}} = 1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} > 0 \end{cases} \quad 1.11-47$$

(1.11 – 47)-ով տրված Հայկական γ_z գործակիցների արտահայտությունները, համաձայն (1.10 – 18)-ի և (1.11 – 45)-ի բավարարում են նաև հետևյալ առնչությանը.

$$\gamma_z(\overleftarrow{w})\gamma_z(\vec{w}) = \frac{1}{1 - (\frac{1}{2}s)^2 \frac{\overleftarrow{w}\vec{w}}{c^2}} = \frac{1}{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right)} = 1 - (\frac{1}{2}s)^2 \frac{w_p^2}{c^2} \quad 1.11-48$$

(1.11 – 48)-ից մենք կստանանք հետևյալ նույնությունը.

$$\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) = 1 - (\frac{1}{2}s)^2\frac{\vec{w}\vec{w}}{c^2} = \frac{1}{1 - (\frac{1}{2}s)^2\frac{w_p^2}{c^2}} > 0 \quad 1.11-49$$

◆ Հարաբերական շարժման Հայկական ձևափոխության հավասարումները

(1.8 – 15)-ով և (1.8 – 17)-ով տրված հայեային անդրադարձված ձևափոխության Հայկական հավասարումները մնում են նույնը, իսկ (1.8 – 25)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հատուկ տեսության ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները, համաձայն (1.11 – 45)-ի և (1.11 – 47)-ի, կը նշունեն հետևյալ տեսքը.

<u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u>	<u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u>
$\begin{cases} \vec{t}' = \frac{1}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}} \left[\left(1 + s\frac{\vec{v}}{c}\right) \vec{t} + (\frac{1}{2}s)^2 \frac{\vec{v}}{c^2} \vec{x} \right] \\ \vec{x}' = \frac{1}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}} \left(\vec{x} - \vec{v} \vec{t} \right) \end{cases}$	$\begin{cases} \vec{t} = \frac{1}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}} \left[\left(1 + s\frac{\vec{v}}{c}\right) \vec{t}' + (\frac{1}{2}s)^2 \frac{\vec{v}}{c^2} \vec{x}' \right] \\ \vec{x} = \frac{1}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}} \left(\vec{x}' - \vec{v} \vec{t}' \right) \end{cases} \quad 1.11-50$

Նման ձևով կգրվեն նաև (1.8 – 26)-ով, (1.8 – 27)-ով և (1.8 – 28)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հատուկ տեսության մյուս երեք ձևափոխության հավասարումները:

Այսուհետև, համաձայն (1.9 – 34)-ի և (1.11 – 45)-ի, մենք (1.9 – 40)-ով և (1.9 – 41)-ով տրված միջակայքի և իր դիմումների համար, այս առանձնահատուկ դեպքում, կստանանք հետևյալ բանաձևերը.

$$\begin{cases} \vec{t} = c\vec{t}' + \frac{1}{2}s\vec{x}' = c\vec{t}' + \frac{1}{2}s\vec{x} = c\vec{t}' + \frac{1}{2}s\vec{x}' = c\vec{t}' + \frac{1}{2}s\vec{x} > 0 \\ d\vec{t} = cd\vec{t}' + \frac{1}{2}s d\vec{x}' = cd\vec{t}' + \frac{1}{2}s d\vec{x} = cd\vec{t}' + \frac{1}{2}s d\vec{x}' = cd\vec{t}' + \frac{1}{2}s d\vec{x} > 0 \end{cases} \quad 1.11-51$$

Իսկ (1.9 – 42)-ով և (1.9 – 43)-ով տրված միջակայքի և իր դիմումների համար, նույնպես համաձայն (1.9 – 34)-ի և (1.11 – 45)-ի, մենք կստանանք հետևյալ բանաձևերը.

$$\begin{cases} \vec{t} = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) \left(c\vec{t}'\right) = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) \left(c\vec{t}'\right) = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) \left(c\vec{t}'\right) = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) \left(c\vec{t}'\right) > 0 \\ d\vec{t} = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) \left(cd\vec{t}'\right) = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) \left(cd\vec{t}'\right) = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) \left(cd\vec{t}'\right) = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) \left(cd\vec{t}'\right) > 0 \end{cases} \quad 1.11-52$$

Օգտվելով (1.11 – 52)-ից, մենք (1.10 – 1)-ով սահմանված բացարձակ ժամանակի և իր դիմումների համար կստանանք հետևյալ բանաձևերը.

$$\begin{cases} \tau = \frac{1}{c} \vec{t} = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) \vec{t}' = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) \vec{t}' = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) \vec{t}' = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) \vec{t}' > 0 \\ d\tau = \frac{1}{c} d\vec{t} = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) d\vec{t}' = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) d\vec{t}' = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) d\vec{t}' = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) d\vec{t}' > 0 \end{cases} \quad 1.11-53$$

◆ Տեղական արագությունների միջև եղած առնչությունները

Օգտվելով ($\zeta 1 - 21p$)-ով և ($\zeta 1 - 21q$)-ով կամ ($\zeta 1 - 23p$)-ով և ($\zeta 1 - 23q$)-ով տրված առնչություններից, ինչպես նաև (1.9 – 34)-ից, այս առանձնահատուկ դեպքի համար մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c} = \frac{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}\right) \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right)}{1 - \frac{1}{4}s^2\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}} > \frac{1}{2} \\ 1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c} = \frac{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}\right) \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right)}{1 - \frac{1}{4}s^2\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} > \frac{1}{2} \end{cases} \quad 1.11-54$$

◆ Քացարձակ արագությունների և տեղական արագությունների միջև եղած առնչությունները

(1.10 – 11)-ով և (1.10 – 12)-ով սահմանված քացարձակ արագությունների թվային և տարածական բաղադրիչները, համաձայն (1.11 – 47)-ի, կլինեն.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w}_p^0 = \gamma_z(\vec{w})c = \frac{c}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}} \\ \vec{w}_p = \gamma_z(\vec{w})\vec{w} = \frac{\vec{w}}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{w}_p^0 = \gamma_z(\overleftarrow{w})c = \frac{c}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c}} \\ \overleftarrow{w}_p = \gamma_z(\overleftarrow{w})\overleftarrow{w} = \frac{\overleftarrow{w}}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c}} \end{array} \right. \quad 1.11-55$$

Օգտվելով (1.11 – 46)-ից, մենք (1.10 – 22)-ով տրված քացարձակ արագության թվային բաղադրիչների համար կստանանք.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w}_p^0 = \left(1 - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}\right)c > 0 \\ \overleftarrow{w}_p^0 = \left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}\right)c > 0 \end{array} \right. \quad 1.11-56$$

Իսկ օգտվելով (1.10 – 23)-ից և (1.11 – 46)-ից, մենք կարող ենք կամայական ուղիղ և հակադիր տեղական արագությունը արտահայտել քացարձակ արագության տարածական բաղադրիչով հետևյալ կերպ.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w} = \frac{\vec{w}_p}{1 - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} \\ \overleftarrow{w} = -\frac{\vec{w}_p}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} \end{array} \right. \quad 1.11-57$$

(1.10 – 27)-ով տրված քացարձակ արագությունների տարածական բաղադրիչների հանման և զումարման բանաձևերը, համաձայն (1.11 – 46)-ի, կլինեն.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{u}_p = \vec{w}_p - \vec{v}_p \\ \vec{w}_p = \vec{u}_p + \vec{v}_p \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{u}_p = \overleftarrow{w}_p - \overleftarrow{v}_p \\ \overleftarrow{w}_p = \overleftarrow{u}_p + \overleftarrow{v}_p \end{array} \right. \quad 1.11-58$$

Իսկ օգտվելով (1.10 – 24)-ից կամ (1.11 – 56)-ից, մենք կամայական քացարձակ արագության բաղադրիչների համար կստանանք հետևյալ մնայուն առնչությունը.

$$\vec{w}_p^0 + \frac{1}{2}s\vec{w}_p = \overleftarrow{w}_p^0 + \frac{1}{2}s\overleftarrow{w}_p = c \quad 1.11-59$$

Այսուհետև օգտվելով (1.11 – 51)-ով տրված միջակայքի բանաձևից, (1.11 – 53)-ով տրված քացարձակ ժամանակի բանաձևից և (1.11 – 55)-ից, մենք այս առանձնահատուկ դեպքի համար, (1.11 – 50)-ով տրված Հայկական հարաբերականության հատուկ տեսության ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումները կարող ենք գրել նաև հետևյալ կերպ.

$$\left. \begin{array}{c} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{t}' = \vec{t} + \frac{\frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}}\tau = \vec{t} + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c}\tau \\ \vec{x}' = \vec{x} - \frac{\frac{\vec{v}}{c}}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}}\vec{u} = \vec{x} - \frac{\vec{v}_p}{c}\vec{u} \end{array} \right. \\ \text{և} \\ \left. \begin{array}{c} \text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{t} = \vec{t}' + \frac{\frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}}\tau = \vec{t}' - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c}\tau \\ \vec{x} = \vec{x}' - \frac{\frac{\vec{v}}{c}}{1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}}\vec{u} = \vec{x}' + \frac{\vec{v}_p}{c}\vec{u} \end{array} \right. \end{array} \right. \end{array} \right. \quad 1.11-60$$

Ընդգծում 1-31 - Այս առանձնահատուկ դեպքի համար տեղական և քացարձակ արագությունների գոյության այրույթները լրիվ համընկնում են ամենաքննիանոր դեպքի (իհնգերորդ առանձնահատուկ դեպքի) արագությունների գոյության այրույթների հետ և հետևաբար մենք այն այստեղ չենք քննարկի:

5. Հիմքերորդ առանձնահատուկ կամ ամենաընդհանուր դեպք

$$\begin{cases} s \neq 0 \\ g \neq 0 \end{cases}$$

1.11-61

Ամբողջ մեր հոդվածը նվիրված է հենց այս ամենաընդհանուր դեպքի հետազոտմանը: Այնպես որ այսուեղ մենք հիմնականում կքննարկենք միայն տեղական և բացարձակ արագությունների գոյության տիրույթների հարցը:

◆ *Տեղական արագությունների գոյության տիրույթներ*

Միամափի տարածության մեջ տեղական արագությունների գոյության տիրույթները որոշելու համար, արագության ուղիղ կամ հակադիր լինելը կարևոր չէ և հետևաբար այս ամենաընդհանուր դեպքի համար մենք կարող ենք որոշել տեղական արագությունների գոյության տիրույթները, կախված ժամանակատարածության կառուցվածքը բնութագրող s և g գործակիցների որոշման տիրույթներից: Այսպիսով մենք պետք է լուծենք (1.9 – 33)-ով տրված անհավասարությունների համակարգը կամայական w տեղական արագության համար, ինչպես ցույց է արված ստորև.

$$\begin{cases} w > 0 \\ 1 + s\frac{w}{c} > 0 \\ 1 + s\frac{w}{c} + g\frac{w^2}{c^2} > 0 \end{cases}$$

1.11-62

(1.11 – 62)-ով տրված անհավասարությունների համակարգը մենք կարող ենք գրել նաև հետևյալ տեսքով.

$$\begin{cases} w > 0 \\ s\frac{w}{c} > -1 \\ g\left(\frac{w}{c} + \frac{s}{2g}\right)^2 + \frac{g - (\frac{1}{2}s)^2}{g} > 0 \end{cases}$$

1.11-63

(1.11 – 63)-ի միայն առաջին և երկրորդ անհավասարություններից բխում են տեղական արագությունների հետևյալ գոյության տիրույթները, կախված ժամանակատարածությունը բնութագրող s գործակիցի որոշման տիրույթից՝ նշանից.

$$\begin{cases} 1) \text{ եթե } s < 0 \text{ ապա } 0 < w < -\frac{1}{s}c \\ 2) \text{ եթե } s > 0 \text{ ապա } 0 < w < \infty \end{cases}$$

1.11-64

Այժմ հետազոտենք (1.11 – 63)-ով տրված երրորդ անհավասարությունը, որը g գործակիցի որոշման տիրույթից կախված, մենք կարող ենք տրոհել այն երեք ենթադեմքերի հետևյալ կերպ.

$$\begin{cases} \text{ա)} \quad g \geq (\frac{1}{2}s)^2 \\ \text{բ)} \quad 0 < g < (\frac{1}{2}s)^2 \\ \text{գ)} \quad g < 0 \end{cases}$$

1.11-65

Վերլուծենք (1.11 – 65)-ով տրված ենթադեմքերից յուրաքանչյուրը (1.11 – 64)-ի հետ համատեղ:

ա) Եթե $g \geq (\frac{1}{2}s)^2$ ապա (1.11 – 63)-ի երրորդ անհավասարության ձախ կողմը իսկապես միշտ կլինի դրական մեծություն և հետևաբար w տեղական արագությունը կարող է ունենալ ցանկացած դրական արժեք: Այնուհետև համատեղելով այդ գոյության տիրույթը (1.11 – 64)-ով տրված գոյության տիրույթի հետ, մենք այս ենթադեմքի համար կստանանք տեղական արագության հետևյալ գոյության տիրույթները:

$$\begin{cases} 1) \text{ եթե } g \geq (\frac{1}{2}s)^2 \text{ և } s < 0 \text{ ապա } 0 < w < -\frac{1}{s}c \\ 2) \text{ եթե } g \geq (\frac{1}{2}s)^2 \text{ և } s > 0 \text{ ապա } 0 < w < \infty \end{cases}$$

1.11-66

p) Եթք $0 < g < (\frac{1}{2}s)^2$ ապա g գործակիցը դրական մեծություն է և հետևաբար (1.11 – 63)-ի երրորդ անհավասարությունը մենք կարող ենք գրել հետևյալ կերպ.

$$\left(\frac{w}{c} + \frac{s}{2g} \right)^2 > \frac{(\frac{1}{2}s)^2 - g}{g^2} > 0 \quad 1.11-67$$

(1.11 – 67)-ով տրված անհավասարության արմատները կլինեն.

$$\begin{cases} w_1 = -\frac{1}{g} \left(\frac{1}{2}s + \sqrt{(\frac{1}{2}s)^2 - g} \right) c \\ w_2 = -\frac{1}{g} \left(\frac{1}{2}s - \sqrt{(\frac{1}{2}s)^2 - g} \right) c \end{cases} \quad 1.11-68$$

Քանի որ այս ենթադեպի համար $g > 0$, հետևաբար w_1 և w_2 արմատների միջև միշտ տեղի ունի հետևյալ առնչությունը.

$$w_1 < w_2 \quad 1.11-69$$

Հետևաբար, համաձայն (1.11 – 69)-ի, այս ենթադեպի համար (1.11 – 67)-ով տրված անհավասարության մեջ w տեղական արագության երկու գոյության տիրույթները կլինեն.

$$w < w_1 \quad \text{և} \quad w > w_2 \quad 1.11-70$$

(1.11 – 70)-ով տրված անհավասարությունները համատեղ լուծելով (1.11 – 64)-ով տրված անհավասարությունների հետ, մենք վերջնականապես, այս ենթադեպի համար, կստանանք տեղական արագության հետևյալ գոյության տիրույթները.

$$\begin{cases} 1) \text{ եթե } 0 < g < (\frac{1}{2}s)^2 \text{ և } s < 0 \quad \text{ապա} \quad 0 < -\frac{1}{s}c < w_1 < w_2 \quad \text{հետևաբար} \quad 0 < w < -\frac{1}{s}c \\ 2) \text{ եթե } 0 < g < (\frac{1}{2}s)^2 \text{ և } s > 0 \quad \text{ապա} \quad w_1 < w_2 < -\frac{1}{s}c < 0 \quad \text{հետևաբար} \quad 0 < w < \infty \end{cases} \quad 1.11-71$$

q) Եթք $g < 0$ ապա (1.11 – 63)-ի երրորդ անհավասարությունը մենք կարող ենք գրել հետևյալ կերպ.

$$0 < \left(\frac{w}{c} + \frac{s}{2g} \right)^2 < \frac{(\frac{1}{2}s)^2 - g}{g^2} \quad 1.11-72$$

Հեշտ է համոզվել, որ այս ենթադեպի համար, անկախ s գործակիցի նշանից, (1.11 – 68)-ով տրված w_1 արմատը միշտ դրական է իսկ w_2 արմատը միշտ բացասական.

$$\begin{cases} w_1 = \frac{1}{-g} \left(\frac{1}{2}s + \sqrt{(\frac{1}{2}s)^2 - g} \right) c > 0 \\ w_2 = \frac{1}{-g} \left(\frac{1}{2}s - \sqrt{(\frac{1}{2}s)^2 - g} \right) c < 0 \end{cases} \quad 1.11-73$$

Այսինքն, համաձայն (1.11 – 73)-ի, w_1 և w_2 արմատների միջև միշտ տեղի ունի հետևյալ առնչությունը.

$$w_2 < 0 < w_1 \quad 1.11-74$$

Հետևաբար, համաձայն (1.11 – 62)-ի և (1.11 – 74)-ի, այս ենթադեպի համար (1.11 – 72)-ով տրված անհավասարության համար w (դրական) տեղական արագության գոյության տիրույթը կլինի.

$$w_2 < 0 < w < w_1 \quad 1.11-75$$

(1.11 – 75)-ով տրված անհավասարությունը համատեղ լուծելով (1.11 – 64)-ով տրված անհավասարությունների հետ, մենք վերջնականապես, այս ենթադեպի համար, կստանանք տեղական արագության հետևյալ գոյության տիրույթները.

$$\begin{cases} 1) \text{ եթե } g < 0 \text{ և } s < 0 \quad \text{ապա} \quad w_2 < 0 < w_1 < -\frac{1}{s}c \quad \text{հետևաբար} \quad 0 < w < w_1 \\ 2) \text{ եթե } g < 0 \text{ և } s > 0 \quad \text{ապա} \quad w_2 < 0 < w_1 \quad \text{հետևաբար} \quad 0 < w < w_1 \end{cases} \quad 1.11-76$$

◆ **Բացարձակ արագությունների գոյության ախրույթները**

Օգտվելով (1.10 – 19)-ով տրված առնչությունից, ինչպես նաև (Ընդգծում 1-27)-ից, մենք կստանանք հետևյալ անհավասարությունների համակարգը, որը և պետք է լուծենք.

$$\begin{cases} w_p > 0 \\ g \frac{w_p^2}{c^2} < 1 \end{cases} \quad 1.11-77$$

Համաձայն (1.11 – 77)-ի, Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության մեջ բացարձակ արագության գոյության ախրույթը կախված է միայն ժամանակատարածության կառուցվածքը բնութագրող g գործակի նշանից.

$\begin{cases} 1) \text{ երես } & g < 0 & \text{ապա} & 0 < w_p < \infty \\ 2) \text{ երես } & g > 0 & \text{ապա} & 0 < w_p < c\sqrt{\frac{1}{g}} \end{cases}$	1.11-78
---	---------

~~~~~

Այս բաժնում քննարկված հիճակ առանձնահատուկ դեպքերի համար տեղական արագությունների բոլոր հնարավոր գոյության ախրույթները տրված են ստորև.

| $g \setminus s$            | $s < 0$                 | $s = 0$                        | $s > 0$          |  |
|----------------------------|-------------------------|--------------------------------|------------------|--|
| $g < 0$                    | $0 < w < w_1$           | $0 < w < c\sqrt{-\frac{1}{g}}$ | $0 < w < w_1$    |  |
| $g = 0$                    | $0 < w < -\frac{1}{s}c$ | $0 < w < \infty$               | $0 < w < \infty$ |  |
| $0 < g < (\frac{1}{2}s)^2$ | $0 < w < -\frac{1}{s}c$ | $0 < w < \infty$               | $0 < w < \infty$ |  |
| $g \geq (\frac{1}{2}s)^2$  | $0 < w < -\frac{1}{s}c$ | $0 < w < \infty$               | $0 < w < \infty$ |  |

Որտեղ  $w_1$  և  $w_2$  արագությունները տրված են (1.11 – 68)-ով.

Իսկ նոյնպես այս բաժնում քննարկված հիճակ առանձնահատուկ դեպքերի համար բացարձակ արագությունների բոլոր հնարավոր գոյության ախրույթները տրված են ստորև.

| $g \setminus s$ | $s < 0$                         | $s = 0$                         | $s > 0$                         |  |
|-----------------|---------------------------------|---------------------------------|---------------------------------|--|
| $g < 0$         | $0 < w_p < \infty$              | $0 < w_p < \infty$              | $0 < w_p < \infty$              |  |
| $g = 0$         | $0 < w_p < \infty$              | գոյություն չունի                | $0 < w_p < \infty$              |  |
| $g > 0$         | $0 < w_p < c\sqrt{\frac{1}{g}}$ | $0 < w_p < c\sqrt{\frac{1}{g}}$ | $0 < w_p < c\sqrt{\frac{1}{g}}$ |  |

Ընդգծում 1-32 - Ուշադրության է արժանի այն փաստը որ, համաձայն (1.11 – 79)-ով տրված տեղական արագությունների գոյության ախրույթների, այն կարելի է բաժանել երկու հիմնական մասի հետևյալ կերպ:

$$\begin{cases} 1) \text{ երբ } & s \geq 0 & \underline{\text{և}} & g \geq 0 & \text{ապա} & \underline{0 < w < \infty} \\ 2) \text{ երբ } & s < 0 & \underline{\text{կամ}} & g < 0 & \text{ապա} & \underline{0 < w < w_u} \end{cases} \quad 1.11-81$$

Որտեղ  $w_u$  սահմանային արագությունը ընդունում է  $w_1$ ,  $-\frac{1}{s}c$  և  $c\sqrt{-\frac{1}{g}}$  արժեքներից որևէ մեկը:

Արժե առանձնահատուկ նշել նաև, որ արագության մեծության մասին արդի ֆիզիկայում ախրող քառորդ (մասնիկը լույսից արագ կարող շարժվել թե ոչ) առաջացել է միայն ու միայն այն պատճառով, որ չի պարզապես կում թե ո՞՛ արագության մասին է խոսրը՝ տեղական արագության թե բացարձակ արագության:

## **1.12 - Ժամանակատարածային Զևսփոխությունների Ներկայացումը Սյուսակային Հավասարումների Տեսքով**

Մենք կարող ենք միաշափ Գոյերի համար արտածված Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության ձևափոխության հավասարումները ներկայացնել նաև աղյուսակային հավասարումների տեքով: Դրա համար մենք պետք է օգտվենք (1.8 – 15)-ով և (1.8 – 17)-ով տրված հայելային անդրադարձված Հայկական ձևափոխության հավասարումներից, ինչպես նաև իրար նկատմամբ հարաբերական շարժման մեջ գտնվող երկու տարրեր իներցիալ համակարգերի (1.8 – 25)-ով, (1.8 – 26)-ով, (1.8 – 27)-ով և (1.8 – 28)-ով տրված Հայկական ձևափոխության հավասարումներից, դրանց մեջ պահպանելով չափողականությունը և ժամանակ - տարածություն հերթականությունը: Այդ նպատակի համար նախ գրենք  $K'$  և  $K$  ուղիղ և հակառակ երկու իներցիալ համակարգերի միջև Հայկական ձևափոխության հավասարումները պահանջված կարգով:

- ◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները  $\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  միայն ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

|                                                                                                                                                                                                                               |                                                                                                                                                                                                                                 |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| <u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                 | <u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                |
| $\begin{cases} c\vec{t}' = \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c})(c\vec{t}) + g\gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}\vec{x} \\ \vec{x}' = -\gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}(c\vec{t}) + \gamma_z(\vec{v})\vec{x} \end{cases}$ | $\begin{cases} c\vec{t} = \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c})(c\vec{t}') + g\gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}\vec{x}' \\ \vec{x} = -\gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}(c\vec{t}') + \gamma_z(\vec{v})\vec{x}' \end{cases}$ |

1.12-1

- ◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները  $\overleftarrow{K}'$  և  $\overleftarrow{K}$  միայն հակառակ իներցիալ համակարգերի միջև

|                                                                                                                                                                                                                                                                                          |                                                                                                                                                                                                                                                                                            |
|------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| <u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                                                                            | <u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                                                                           |
| $\begin{cases} c\overleftarrow{t}' = \gamma_z(\vec{v})(c\overleftarrow{t}) - g\gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}\overleftarrow{x} \\ \overleftarrow{x}' = \gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}(c\overleftarrow{t}) + \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c})\overleftarrow{x} \end{cases}$ | $\begin{cases} c\overleftarrow{t} = \gamma_z(\vec{v})(c\overleftarrow{t}') - g\gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}\overleftarrow{x}' \\ \overleftarrow{x} = \gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}(c\overleftarrow{t}') + \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c})\overleftarrow{x}' \end{cases}$ |

1.12-2

- ◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները  $\overleftarrow{K}'$  հակառակ և  $\vec{K}$  ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

|                                                                                                                                                                                                                                                    |                                                                                                                                                                                                                                                      |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| <u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                                      | <u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                                     |
| $\begin{cases} c\overleftarrow{t}' = \gamma_z(\vec{v})(c\overleftarrow{t}) + \gamma_z(\vec{v})(s+g\frac{\vec{v}}{c})\vec{x} \\ \overleftarrow{x}' = \gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}(c\overleftarrow{t}) - \gamma_z(\vec{v})\vec{x} \end{cases}$ | $\begin{cases} c\overleftarrow{t} = \gamma_z(\vec{v})(c\overleftarrow{t}') + \gamma_z(\vec{v})(s+g\frac{\vec{v}}{c})\vec{x}' \\ \overleftarrow{x} = \gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}(c\overleftarrow{t}') - \gamma_z(\vec{v})\vec{x}' \end{cases}$ |

1.12-3

- ◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները  $\vec{K}'$  ուղիղ և  $\overleftarrow{K}$  հակառակ իներցիալ համակարգերի միջև

|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                        |                                  |
|------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------|
| <u>Ուղիղ ձևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                                                                                                          | <u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> |
| $\begin{cases} c\vec{t}' = \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c})c\overleftarrow{t} + \gamma_z(\vec{v})\left[s(1+s\frac{\vec{v}}{c}) - g\frac{\vec{v}}{c}\right]\overleftarrow{x} \\ \vec{x}' = -\gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}(c\overleftarrow{t}) - \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c})\vec{x} \end{cases}$ |                                  |

1.12-4ա

|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                      |                                  |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------|
| <u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                                                                                                                     | <u>Հակադարձ ձևափոխություններ</u> |
| $\begin{cases} c\vec{t}' = \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c})c\overleftarrow{t}' + \gamma_z(\vec{v})\left[s(1+s\frac{\vec{v}}{c}) - g\frac{\vec{v}}{c}\right]\overleftarrow{x}' \\ \vec{x}' = -\gamma_z(\vec{v})\frac{\vec{v}}{c}(c\overleftarrow{t}') - \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c})\overleftarrow{x}' \end{cases}$ |                                  |

1.12-4բ

Մենք ժամանակատարածության ժամանակի և տարածության առանցքաբերը կարող ենք ներկայացնել մեկ սյունականի աղյուսակների տեսքով հետևյալ նշանական:

◆  $\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  ուղիղ իմերցիալ համակարգերում

$$\vec{\hat{\mathbf{r}}}' = \begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix} \quad \text{և} \quad \vec{\hat{\mathbf{r}}} = \begin{bmatrix} c \vec{t} \\ \vec{x} \end{bmatrix} \quad 1.12-5$$

◆  $\overleftarrow{K}'$  և  $\overleftarrow{K}$  հակադիր իմերցիալ համակարգերում

$$\overleftarrow{\hat{\mathbf{r}}}' = \begin{bmatrix} c \overleftarrow{t}' \\ \overleftarrow{x}' \end{bmatrix} \quad \text{և} \quad \overleftarrow{\hat{\mathbf{r}}} = \begin{bmatrix} c \overleftarrow{t} \\ \overleftarrow{x} \end{bmatrix} \quad 1.12-6$$

Համաձայն (1.12-1)-ով և (1.12-2)-ով տրված Հայկական ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության հավասարումների, ինչպես նաև (1.9-31)-ով և (1.9-32)-ով տրված քանաձների, ուղիղ և հակադարձ ձևափոխության քառակուսի աղյուսակները մենք կարող ենք գրել հետևյալ նշագրությամբ.

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{\xi} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 + s \frac{\vec{v}}{c} & g \frac{\vec{v}}{c} \\ -\frac{\vec{v}}{c} & 1 \end{bmatrix} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 & -g \frac{\vec{v}}{c} \\ \frac{\vec{v}}{c} & 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \end{bmatrix} \\ \overleftarrow{\xi} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 + s \frac{\vec{v}}{c} & g \frac{\vec{v}}{c} \\ -\frac{\vec{v}}{c} & 1 \end{bmatrix} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 & -g \frac{\vec{v}}{c} \\ \frac{\vec{v}}{c} & 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \end{bmatrix} \end{array} \right. \quad 1.12-7$$

Իսկ, համաձայն (1.8-15)-ով և (1.8-17)-ով տրված հայելային անդրադարձված Հայկական ձևափոխության հավասարումների, ձևափոխության քառակուսի աղյուսակը մենք կարող ենք գրել հետևյալ նշագրությամբ.

$$\boxed{\hat{\mathbf{h}} = \begin{bmatrix} 1 & s \\ 0 & -1 \end{bmatrix}} \quad 1.12-8$$

Օգտվելով (1.8-9)-ով և (1.8-24)-ով տրված քանաձներից, ինչպես նաև (1.9-27)-ով և (1.9-29)-ով տրված ուղիղ և հակադիր հարաբերական արագությունների համար Հայկական  $\gamma_z$  գործակիցների քառակուսու քանաձներից, հեշտ է համոզվել որ (1.12-7)-ով տրված Հայկական ուղիղ և հակադարձ ձևափոխությունների քառակուսի աղյուսակները քավարարում են հետևյալ առնչություններին.

$$\boxed{\vec{\xi} \vec{\xi} = \hat{\mathbf{e}} \quad \text{և} \quad \left| \vec{\xi} \right| = \left| \overleftarrow{\xi} \right| = 1} \quad 1.12-9$$

Նմանապես հեշտ է համոզվել նաև որ (1.12-8)-ով տրված հայելային անդրադարձման Հայկական ձևափոխության քառակուսի աղյուսակը ունի հետևյալ հատկությունները.

$$\boxed{(\hat{\mathbf{h}})^{-1} = \hat{\mathbf{h}} \quad \text{կամ որ նույն է} \quad (\hat{\mathbf{h}})^2 = \hat{\mathbf{e}} \quad \text{և} \quad \left| \hat{\mathbf{h}} \right| = -1} \quad 1.12-10$$

Օգտվելով (1.12-7)-ով տրված հարաբերական շարժման Հայկական աղյուսակներից և (1.12-8)-ով տրված հայելային ձևափոխության Հայկական աղյուսակից, մենք կազմել հետևյալ աղյուսակային արտադրյալները, որոնք նույնապես հանդիսանում են քառակուսի աղյուսակներ.

$$\left\{ \begin{array}{l} \hat{h} \vec{\xi} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 & s + g \frac{\vec{v}}{c} \\ \frac{\vec{v}}{c} & -1 \end{bmatrix} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 + s \frac{\vec{v}}{c} & s \left( 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) - g \frac{\vec{v}}{c} \\ -\frac{\vec{v}}{c} & - \left( 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \end{bmatrix} = \overleftarrow{\xi} \hat{\mathbf{h}} \\ \hat{h} \overleftarrow{\xi} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 & s + g \frac{\vec{v}}{c} \\ \frac{\vec{v}}{c} & -1 \end{bmatrix} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 + s \frac{\vec{v}}{c} & s \left( 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) - g \frac{\vec{v}}{c} \\ -\frac{\vec{v}}{c} & - \left( 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \end{bmatrix} = \vec{\xi} \hat{\mathbf{h}} \end{array} \right. \quad 1.12-11$$

(1.12 – 11)-ով տրված  $\hat{h}$ ,  $\hat{\xi}$  և  $\hat{\tilde{\xi}}$  Հայկական աղյուսակների խառը արտադրյալների որոշիչները կլինեն.

$$\left| \hat{h} \hat{\tilde{\xi}} \right| = \left| \hat{h} \hat{\xi} \right| = -1$$

1.12-12

Ինչպես նաև  $\hat{h}$ ,  $\hat{\tilde{\xi}}$  և  $\hat{\xi}$  Հայկական աղյուսակների միջև գոյություն ունեն հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} \hat{\tilde{\xi}} = \hat{h} \hat{\tilde{\xi}} \hat{h} \\ \hat{\xi} = \hat{h} \hat{\xi} \hat{h} \end{cases}$$

1.12-13

Այժմ օգտվելով (1.12 – 5)-ով և (1.12 – 6)-ով տրված ժամանակ-տարածություն առանցքարվերի աղյուսակներից, ինչպես նաև (1.12 – 8)-ով տրված հայելային անդրադարձան Հայկական աղյուսակից, մենք կարող ենք (1.8 – 15)-ով տրված հայելային անդրադարձված Հայկական ձևափոխության հավասարումները գրել աղյուսակային հավասարումների տեսքով հետևյալ կերպ.

$$\frac{K' \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow \hat{\vec{r}}' = \hat{h} \vec{r}'}{\begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & s \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix}} \quad \text{և} \quad \frac{K \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow \hat{\vec{r}} = \hat{h} \vec{r}}{\begin{bmatrix} c \vec{t} \\ \vec{x} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & s \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix}}$$

1.12-14

Նմանապես (1.8 – 17)-ով տրված հայելային անդրադարձված Հայկական ձևափոխության հավասարումները մենք կարող ենք գրել աղյուսակային հավասարումների տեսքով հետևյալ կերպ.

$$\frac{K' \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow \hat{\vec{r}}' = \hat{h} \hat{\vec{r}}'}{\begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & s \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix}} \quad \text{և} \quad \frac{K \text{ իներցիալ համակարգում} \Rightarrow \hat{\vec{r}} = \hat{h} \hat{\vec{r}}}{\begin{bmatrix} c \vec{t} \\ \vec{x} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & s \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix}}$$

1.12-15

Իսկ այժմ նույնապես օգտվելով (1.12 – 5)-ով և (1.12 – 6)-ով տրված ժամանակ-տարածություն առանցքարվերի աղյուսակներից, ինչպես նաև (1.12 – 7)-ով տրված Հայկական աղյուսակներից, մենք կարող ենք (1.12 – 1)-ով տրված ուղիղ և հակադարձ Հայկական ձևափոխության հավասարումները գրել աղյուսակային հավասարումների տեսքով հետևյալ կերպ.

$$\frac{\text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \Rightarrow \hat{\vec{r}}' = \hat{\xi} \hat{\vec{r}}}{\begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 + s \frac{\vec{v}}{c} & g \frac{\vec{v}}{c} \\ -\frac{\vec{v}}{c} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \vec{t} \\ \vec{x} \end{bmatrix}} \quad \text{և} \quad \frac{\text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \Rightarrow \hat{\vec{r}} = \hat{\tilde{\xi}} \hat{\vec{r}}'}{\begin{bmatrix} c \vec{t} \\ \vec{x} \end{bmatrix} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 + s \frac{\vec{v}}{c} & g \frac{\vec{v}}{c} \\ -\frac{\vec{v}}{c} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix}}$$

1.12-16

Նմանապես (1.12 – 2)-ով տրված ուղիղ և հակադարձ Հայկական ձևափոխության հավասարումները մենք կարող ենք գրել աղյուսակային հավասարումների տեսքով հետևյալ կերպ.

$$\frac{\text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \Rightarrow \hat{\vec{r}}' = \hat{\tilde{\xi}} \hat{\vec{r}}}{\begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 & -g \frac{\vec{v}}{c} \\ \frac{\vec{v}}{c} & 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \vec{t} \\ \vec{x} \end{bmatrix}} \quad \text{և} \quad \frac{\text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \Rightarrow \hat{\vec{r}} = \hat{\xi} \hat{\vec{r}}'}{\begin{bmatrix} c \vec{t} \\ \vec{x} \end{bmatrix} = \gamma_z(\vec{v}) \begin{bmatrix} 1 & -g \frac{\vec{v}}{c} \\ \frac{\vec{v}}{c} & 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \vec{t}' \\ \vec{x}' \end{bmatrix}}$$

1.12-17

(1.12 – 16)-ով և (1.12 – 17)-ով տրված ուղիղ և հակադարձ Հայկական ձևափոխությունների աղյուսակային հավասարումների երկու կողմերը բազմապատկերով ձախից  $\hat{h}$  աղյուսակով և հիշելով նաև (1.12 – 14)-ով և (1.12 – 15)-ով տրված հայելային անդրադարձված ձևափոխության աղյուսակային հավասարումները, մենք կստանանք (1.12 – 3)-ով և (1.12 – 4)-ով տրված ձևափոխությունների աղյուսակային հավասարումները.

$$\begin{cases} \hat{\vec{r}}' = \left( \hat{h} \hat{\tilde{\xi}} \right) \hat{\vec{r}} \\ \hat{\vec{r}} = \left( \hat{h} \hat{\xi} \right) \hat{\vec{r}}' \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} \hat{\vec{r}}' = \left( \hat{h} \hat{\tilde{\xi}} \right) \hat{\vec{r}} \\ \hat{\vec{r}} = \left( \hat{h} \hat{\xi} \right) \hat{\vec{r}}' \end{cases}$$

1.12-18

## 1.13 - Վերջարան կամ Ամփոփում

Մենք ապացուեցինք, որ «Հայկական Հարաբերականության Հատուկ Տեսություն»-ը հարուստ է նորր և դժվար լըմբնելի, շատ դեպքում առօրյա կենսափորձին խիստ հակասող անսպասելի զարափարներով։ Մեր այս հոդվածը միայն չի լնդիանացնում մինչև այժմ եղած տեսական արդյունքները, այլ առանց որևէ սահմանափակման, ճարուր մարենատիկական մոտեցման միջոցով, փորձում է մի նոր զիտական հեղաշրջում ապահովող բարձություն մտցնել հարաբերականության հասուկ տեսության գաղափարների լուսաբանման և մեկնարանման հարցերում, ինչպես նաև ուղղենչում՝ ճանապարհ միացյալ դաշտի տեսության կառուցման համար։

Ընթերցողը կարող է նկատել, որ մեր հոդվածում, միաչափ ֆիզիկական տարածության մեջ, ժամանակը և տարածությունը, բացարձակ արագության բաղադրիչները և ընդհանրապես բոլոր բացարձակ ֆիզիկական մեծությունների բվային և տարածական բաղադրիչները հանդիսանում են երկափ թվեր, իսկ եռաչափ ֆիզիկական տարածության մեջ վերոնշյալ մեծությունների թվային և տարածական բաղադրիչները կհանդիսանան բառաչափ թվեր (quaternions)։

**Հայկական Հարաբերականության Հատուկ Տեսությունը** մարենատիկորեն այնքան կուր է և կատարյալ, որ այն չի կարող լինել սխալ։ Հետևաբար մեր կողմից ստացված Հայկական ծևափոխության հավասարումները ոչ միայն պետք է փոխարինեն Լորենցի ծևափոխության հավասարումներին, այլ ամբողջ արդյոի ֆիզիկան պետք է նորից գրվի։ Որովհետև Լորենցի ծևափոխության հավասարումները հանդիսանում են միայն Հայկական հարաբերականության հասուկ տեսության ծևափոխության հավասարումների մի շատ մասնավոր դեպքը, եթե  $s = 0$  և  $g = -1$ ։

Այս բաժնում ամփոփ շարադրենք մեր ստացած կարևոր արդյունքները։

### 1. Հայկական հարաբերականության հասուկ տեսության ծևափոխության հավասարումները:

- ◆ Հայելային անդրադարձված Հայկական ծևափոխության հավասարումները

|                                                                                                                                            |                                                                                                                                                         |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| $\overleftarrow{K}'$ և $\overrightarrow{K}'$ իներցիալ համակարգերի միջև                                                                     | $\overleftarrow{K}$ և $\overrightarrow{K}$ իներցիալ համակարգերի միջև                                                                                    |
| $\begin{cases} c\overleftarrow{t}' = c\overrightarrow{t}' + s\overrightarrow{x}' \\ \overleftarrow{x}' = -\overrightarrow{x}' \end{cases}$ | $\Leftrightarrow$ $\begin{cases} c\overleftarrow{t} = c\overrightarrow{t} + s\overrightarrow{x} \\ \overleftarrow{x} = -\overrightarrow{x} \end{cases}$ |

1.13-1

- ◆ Հայկական ծևափոխության հավասարումները  $\overrightarrow{K}'$  և  $\overrightarrow{K}$  ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| Ուղիղ ծևափոխություններ                                                                                                                                                                                                                                                                                                                    | Հակադարձ ծևափոխություններ                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
| $\begin{cases} \overrightarrow{t}' = \gamma_z(\overrightarrow{v}) \left[ \left(1 + s \frac{\overrightarrow{v}}{c}\right) \overrightarrow{t} + g \frac{\overrightarrow{v}}{c^2} \overrightarrow{x} \right] \\ \overrightarrow{x}' = \gamma_z(\overrightarrow{v}) (\overrightarrow{x} - \overrightarrow{v} \overrightarrow{t}) \end{cases}$ | $\Leftrightarrow$ $\begin{cases} \overrightarrow{t} = \gamma_z(\overleftarrow{v}) \left[ \left(1 + s \frac{\overleftarrow{v}}{c}\right) \overrightarrow{t}' + g \frac{\overleftarrow{v}}{c^2} \overleftarrow{x}' \right] \\ \overrightarrow{x} = \gamma_z(\overleftarrow{v}) (\overrightarrow{x}' - \overleftarrow{v} \overrightarrow{t}') \end{cases}$ |

1.13-2

- ◆ Հայկական ծևափոխության հավասարումները  $\overleftarrow{K}'$  և  $\overleftarrow{K}$  հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                  |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                      |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| Ուղիղ ծևափոխություններ                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           | Հակադարձ ծևափոխություններ                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                            |
| $\begin{cases} \overleftarrow{t}' = \gamma_z(\overrightarrow{v}) \left( \overleftarrow{t} - g \frac{\overrightarrow{v}}{c^2} \overleftarrow{x} \right) \\ \overleftarrow{x}' = \gamma_z(\overrightarrow{v}) \left[ \left(1 + s \frac{\overrightarrow{v}}{c}\right) \overleftarrow{x} + \overrightarrow{v} \overleftarrow{t} \right] \end{cases}$ | $\Leftrightarrow$ $\begin{cases} \overleftarrow{t} = \gamma_z(\overleftarrow{v}) \left( \overrightarrow{t}' - g \frac{\overleftarrow{v}}{c^2} \overrightarrow{x}' \right) \\ \overrightarrow{x} = \gamma_z(\overleftarrow{v}) \left[ \left(1 + s \frac{\overleftarrow{v}}{c}\right) \overrightarrow{x}' + \overleftarrow{v} \overrightarrow{t}' \right] \end{cases}$ |

1.13-3

◆ Ուղիղ և հակադիր հարաբերական արագությունների կապը և զամնա գործակիցների արտահայտությունները

|                                                                                                                                                                                                       |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                             |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| $\begin{cases} \overset{\leftarrow}{v} = -\frac{\vec{v}}{1 + s \frac{\vec{v}}{c}} \\ \overset{\rightarrow}{v} = -\frac{\overset{\leftarrow}{v}}{1 + s \frac{\overset{\leftarrow}{v}}{c}} \end{cases}$ | $\begin{cases} \gamma_z(\overset{\rightarrow}{v}) = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}_p^2}{c^2}}} = \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} > 0 \\ \gamma_z(\overset{\leftarrow}{v}) = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{\overset{\leftarrow}{v}}{c} + g \frac{\overset{\leftarrow}{v}^2}{c^2}}} = \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\overset{\leftarrow}{v}_p}{c} > 0 \end{cases}$ |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|

1.13-4

Հայկական հարաբերականության հասուկ տեսության ձևափոխության հավասարումները, համաձայն (1.10 – 29)-ի և (1.10 – 30)-ի, մենք արտահայտեցինք նաև  $v_p$  բացարձակ հարաբերական արագությամբ:

◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները  $\overset{\leftarrow}{K}'$  և  $\overset{\rightarrow}{K}$  ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                         |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                |
|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| $\begin{array}{c} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \\ \begin{cases} \overset{\leftarrow}{t}' = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overset{\leftarrow}{t} + g \frac{\vec{v}_p}{c^2} \vec{x} \\ \overset{\rightarrow}{x}' = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{x} - \vec{v}_p \overset{\leftarrow}{t} \end{cases} \end{array}$ | $\begin{array}{c} \text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \\ \begin{cases} \overset{\rightarrow}{t} = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overset{\rightarrow}{t}' + g \frac{\vec{v}_p}{c^2} \vec{x}' \\ \overset{\leftarrow}{x} = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overset{\leftarrow}{x}' + \vec{v}_p \overset{\rightarrow}{t}' \end{cases} \end{array}$ |
|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|

1.13-5

◆ Հայկական ձևափոխության հավասարումները  $\overset{\leftarrow}{K}'$  և  $\overset{\rightarrow}{K}$  հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| $\begin{array}{c} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \\ \begin{cases} \overset{\leftarrow}{t}' = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overset{\leftarrow}{t} - g \frac{\vec{v}_p}{c^2} \overset{\leftarrow}{x} \\ \overset{\rightarrow}{x}' = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overset{\rightarrow}{x} + \vec{v}_p \overset{\leftarrow}{t} \end{cases} \end{array}$ | $\begin{array}{c} \text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \\ \begin{cases} \overset{\leftarrow}{t} = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overset{\leftarrow}{t}' + g \frac{\vec{v}_p}{c^2} \overset{\leftarrow}{x}' \\ \overset{\rightarrow}{x} = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overset{\rightarrow}{x}' - \vec{v}_p \overset{\leftarrow}{t}' \end{cases} \end{array}$ |
|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|

1.13-6

◆ Լամբա գործակիցը, համաձայն (1.10 – 21)-ի, ոճի հետևյալ արժեքը

$$\Lambda(v_p) = \sqrt{1 - (g - \frac{1}{4}s^2) \frac{v_p^2}{c^2}} > \frac{1}{4} \left| s \frac{v_p}{c^2} \right| \quad 1.13-7$$

◆ Հայկական հարաբերականության հասուկ տեսության ձևափոխության հավասարումների առանձքարկերը բավարարությամբ են (1.9 – 40)-ով արված միջակայրի հետևյալ մնայուն արտահայտությամբ

|                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                           |        |
|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--------|
| $t^2 = \left( c \overset{\rightarrow}{t}' \right)^2 + s \left( c \overset{\rightarrow}{t}' \right) \overset{\leftarrow}{x}' + g \overset{\leftarrow}{x}'^2 = \left( c \overset{\rightarrow}{t} \right)^2 + s \left( c \overset{\rightarrow}{t} \right) \overset{\rightarrow}{x} + g \overset{\rightarrow}{x}^2 = \left( c \overset{\leftarrow}{t}' \right)^2 + s \left( c \overset{\leftarrow}{t}' \right) \overset{\leftarrow}{x}' + g \overset{\leftarrow}{x}'^2 = \left( c \overset{\leftarrow}{t}' \right)^2 + s \left( c \overset{\leftarrow}{t}' \right) \overset{\leftarrow}{x} + g \overset{\leftarrow}{x}^2 > 0$ | 1.13-8 |
|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--------|

1.13-8

## 2. Ժամանակի, երկարության և զանգվածի փոփոխությունները

Լորենցի հարաբերականության տեսությունից բխում է որ կարող են տեղի ունենալ միայն շարժվող ծողի կարճացում, շարժվող ժամանակի դանդաղում և շարժվող մարմնի զանգվածի մեծացում: Բայց Հայկական հարաբերականության հասուկ տեսությունից հետևում է, որ կախված ժամանակատարածության կառուցվածքը բնորոշվող  $s$  և  $g$  գործակիցների մեծությունից, շարժվող ծողը կարող է և կարճանալ և երկարել: Իսկ շարժվող ժամանակից տեղական ժամանակը նույնպես կարող է դանդաղել և արագանալ: Եթե վերջապես, շարժվող մարմնի զանգվածը կարող է և աճել և նվազել: Դրա հանար մենք երկարության «կարճանալ», ժամանակի «դանդաղել» կամ զանգվածի «աճել» արտահայտությունների փոխարեն օգտագործում ենք «փոփոխություն» արտահայտությունը:

♦ w արագությամբ շարժվող ժամացույցը, որը հաճախաբ վիճակում գրանցում է t<sub>0</sub> տեղական ժամանակի տևողություն, ուղիղ և հակադիր իմերցիալ համակարգերում, համաձայն (1.3 – 15)-ի, (1.3 – 19)-ի, (1.9 – 31)-ի և (1.10 – 20)-ի, կունենա ժամանակի տևողության հետևյալ փոփոխությունները

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{t} = \beta(\vec{w})t_0 = \gamma_z(\vec{w})t_0 = \frac{t_0}{\sqrt{1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}}} = \left[ \Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} \right]t_0 \\ \overleftarrow{t} = \beta(\vec{w})t_0 = \gamma_z(\vec{w})t_0 = \frac{t_0}{\sqrt{1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}}} = \left[ \Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} \right]t_0 \end{array} \right. \quad 1.13-9$$

♦ Ուղիղ և հակադիր իմերցիալ համակարգերի տեսանկյունից, միևնույն շարժվող ժամացույցի ժամանակի տևողության միջին ավելցուկի Հայկական քանածերը

$$\Delta t = \frac{1}{2}(\overleftarrow{t} - \vec{t}) = \left( \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} \right)t_0 \quad 1.13-10$$

♦ w արագությամբ շարժվող և հաճախաբ վիճակում l<sub>0</sub> երկարություն ունեցող ծովը, ուղիղ և հակադիր իմերցիալ համակարգերում, համաձայն (1.3 – 4)-ի, (1.3 – 8)-ի, (1.9 – 30)-ի և (1.10 – 20)-ի, կունենա երկարության հետևյալ փոփոխությունները

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{l} = \frac{l_0}{\gamma_z(\vec{w})} = l_0 \sqrt{1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}} = \frac{l_0}{\Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} \\ \overleftarrow{l} = \frac{l_0}{\gamma_z(\vec{w})} = l_0 \sqrt{1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}} = \frac{l_0}{\Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} \end{array} \right. \quad 1.13-11$$

♦ Ուղիղ և հակադիր իմերցիալ համակարգերի տեսանկյունից, միևնույն l<sub>0</sub> երկարություն ունեցող շարժվող ծովի երկարության միջին ավելցուկի Հայկական քանածերը

$$\Delta l = \frac{1}{2}(\vec{l} - \overleftarrow{l}) = \frac{\frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}}{1 - g\frac{w_p^2}{c^2}}l_0 \quad 1.13-12$$

♦ w արագությամբ շարժվող և m<sub>0</sub> հաճախաբ զանգված ունեցող փորձնական մասնիկը, ուղիղ և հակադիր իմերցիալ համակարգերում, համաձայն մեր հաջորդ հոդվածի, կունենա զանգվածի հետևյալ փոփոխությունները

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{m} = m(\vec{w}) = \gamma_z(\vec{w})m_0 = \frac{m_0}{\sqrt{1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}}} = m_0 \left[ \Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} \right] \\ \overleftarrow{m} = m(\vec{w}) = \gamma_z(\vec{w})m_0 = \frac{m_0}{\sqrt{1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}}} = m_0 \left[ \Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} \right] \end{array} \right. \quad 1.13-13$$

♦ Ուղիղ և հակադիր իմերցիալ համակարգերի տեսանկյունից, միևնույն շարժվող փորձնական մասնիկի զանգվածի միջին ավելցուկի Հայկական քանածերը

$$\Delta m = \frac{1}{2}(\overleftarrow{m} - \vec{m}) = \left( \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c} \right)m_0 \quad 1.13-14$$

### 3. Տեղական և բացարձակ արագությունների գումարման և համանան բանածները

- ◆ Տեղական արագությունների գումարման և համանան բանածները

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w} = \frac{\vec{u} + \vec{v} + s \frac{\vec{v} \cdot \vec{u}}{c}}{1 - g \frac{\vec{v} \cdot \vec{u}}{c^2}} \\ \vec{u} = \frac{\vec{w} - \vec{v}}{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v} \cdot \vec{w}}{c^2}} \end{array} \right.$$

1.13-15

- ◆ Բացարձակ արագությունների տարածական բաղադրիչների գումարի և տարրերության բանածները

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w}_p = \Lambda(v_p) \vec{u}_p + \Lambda(u_p) \vec{v} \\ \vec{u}_p = \Lambda(v_p) \vec{w}_p - \Lambda(w_p) \vec{v}_p \end{array} \right.$$

1.13-16

- ◆ Բացարձակ արագությունների թվային և տարածական բաղադրիչների միջև գոյություն ունեցող մնայությունը

$$(\vec{w}_p^0)^2 + s \vec{w}_p^0 \vec{w}_p + g(\vec{v}_p)^2 = (\overset{\leftarrow}{w}_p^0)^2 + s \overset{\leftarrow}{w}_p^0 \overset{\leftarrow}{w}_p + g(\overset{\leftarrow}{w}_p)^2 = (\vec{u}_p^0)^2 + s \vec{u}_p^0 \vec{u}_p + g(\vec{u}_p)^2 = (\overset{\leftarrow}{u}_p^0)^2 + s \overset{\leftarrow}{u}_p^0 \overset{\leftarrow}{u}_p + g(\overset{\leftarrow}{u}_p)^2 = c^2$$

1.13-17

- ◆ Տեղական և բացարձակ արագությունների միջև եղած առնչությունները

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{w}_p = \gamma_z(\vec{w}) \vec{w} = \frac{\vec{w}}{\sqrt{1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}}} \\ \vec{w} = \frac{\vec{w}_p}{\gamma_z(\vec{w})} = \frac{\vec{w}_p}{\Lambda(w_p) - \frac{1}{2} s \frac{\vec{w}_p}{c}} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{w}_p = \gamma_z(\overset{\leftarrow}{w}) \overset{\leftarrow}{w} = \frac{\overset{\leftarrow}{w}}{\sqrt{1 + s \frac{\overset{\leftarrow}{w}}{c} + g \frac{\overset{\leftarrow}{w}^2}{c^2}}} \\ \overset{\leftarrow}{w} = \frac{\overset{\leftarrow}{w}_p}{\gamma_z(\overset{\leftarrow}{w})} = \frac{\overset{\leftarrow}{w}_p}{\Lambda(w_p) + \frac{1}{2} s \frac{\overset{\leftarrow}{w}_p}{c}} \end{array} \right.$$

1.13-18

---

Եթե մենք խորությամբ վերլուծենք Երկիր մոլորակի պատմությունը և մարդկության պատմությունը, հատկապես Արորդիների ցեղի պատմությունը, ապա կիամոզվենք որ այն ամենը ինչ մենք երբեւ սփրիդ ենք - միայն մեծ կեղծիք է: Բոլոր պատմության և անօգամ գիտության գրքերը գրված են այնպէս, որպեսզի դրանք ծառայեն Երկիր մոլորակի «հակիմների» ծրագրերին: Կեղծիքն ու սուտը տարածված են ամենութեաւ և այժմ էլ տարածվում են: Ծառ-շատ մարդիկ դեռ պատրաստ չեն ընդունելու այս ճշմարտությունը: Բայց մարդկությունը, ժամանակ առ ժամանակ, Արորդիների ցեղի առաջնորդությամբ պատռում է մարդկության մտածողության վրա դրված զապաշապիկը և ընթոշինում է ճշմարտության լույսը: Եվ դա հիմնականում կատարվում է տրամարանական գիտությունների միջոցով: Ասա այդպիսի նպատակ ունի այս հոդվածը և հատկապես «Հայկական Տեսություն» հիմնարար աշխատությունը, որը կօգնի մարդկությանը վերջնականապես ազատազրվելու կերծիքի ճիրաններից և ապացուցելու քարձյալներին, որ մարդկությունը Արորդիների ցեղի առաջնորդությամբ իրավունք ունի գոյատելու և պատրաստ է մտնելու տիեզերական զարգացման հաջորդ փուլը:

Սենք կոչ ենք անում Հայ ֆիզիկոսներին, մարեմատիկոսներին և ընդհանրապես բոլոր Հայ ազգային մտավորականությանը միանալ գիտության մեջ սկսած Հայկական Հեղափոխությանը և նորից վերագրելու ողջ մարդկության ծագման և զարգացման պատմությունը: Սենք նորից պետք է Արարենք Արարշաշունչը:

## Հավելված 1 - Լրացուցիչ Մաքենատիկական Բանաձևեր

(1.6 – 11)-ից, (1.6 – 13)-ից և (1.6 – 15)-ից, կամայական  $v$ ,  $u$  և  $w$  ուղիղ և հակադիր հարաբերական արագությունների համար մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները վեկտորական նշագրությամբ.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c}) = \gamma_z(\vec{u})\gamma_z(\vec{w}) \left[ \left(1+s\frac{\vec{u}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) - g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2} \right] \\ 2) \gamma_z(\vec{u})(1+s\frac{\vec{u}}{c}) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{w}) \left[ \left(1+s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) - g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2} \right] \\ 3) \gamma_z(\vec{w})(1+s\frac{\vec{w}}{c}) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{u}) \left[ \left(1+s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{u}}{c}\right) - g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2} \right] \end{array} \right. \quad z1-1$$

Նմանապես (1.6 – 7)-ից, (1.6 – 9)-ից և (1.6 – 17)-ից, նույնական կամայական  $v$ ,  $u$  և  $w$  ուղիղ և հակադիր հարաբերական արագությունների համար մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները վեկտորական նշագրությամբ.

$$\left\{ \begin{array}{l} 4) \gamma_z(\vec{v})(1+s\frac{\vec{v}}{c}) = \gamma_z(\vec{u})\gamma_z(\vec{w}) \left[ \left(1+s\frac{\vec{u}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) - g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2} \right] \\ 5) \gamma_z(\vec{u})(1+s\frac{\vec{u}}{c}) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{w}) \left[ \left(1+s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) - g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2} \right] \\ 6) \gamma_z(\vec{w})(1+s\frac{\vec{w}}{c}) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{u}) \left[ \left(1+s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{u}}{c}\right) - g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2} \right] \end{array} \right. \quad z1-2$$

(z1-1)-ի և (z1-2)-ի հավասարումները բաժանելով (1.8 – 32)-ով արված համապատասխան հավասարումների վրա, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) 1+s\frac{\vec{v}}{c} = \frac{\left(1+s\frac{\vec{u}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) - g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}}{1-g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}} \\ 2) 1+s\frac{\vec{u}}{c} = \frac{\left(1+s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) - g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}}{1-g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}} \\ 3) 1+s\frac{\vec{w}}{c} = \frac{\left(1+s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{u}}{c}\right) - g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}}{1-g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \end{array} \right. \quad \text{և} \quad \left\{ \begin{array}{l} 4) 1+s\frac{\vec{v}}{c} = \frac{\left(1+s\frac{\vec{u}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) - g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}}{1-g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}} \\ 5) 1+s\frac{\vec{u}}{c} = \frac{\left(1+s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{w}}{c}\right) - g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}}{1-g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}} \\ 6) 1+s\frac{\vec{w}}{c} = \frac{\left(1+s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1+s\frac{\vec{u}}{c}\right) - g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}}{1-g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \end{array} \right. \quad z1-3$$

Տեղի ունեն նաև հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) 1+s\frac{\vec{v}}{c} = \frac{1+s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}}{1+s\frac{\vec{u}}{c} + g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}} \\ 2) 1+s\frac{\vec{u}}{c} = \frac{1+s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}}{1+s\frac{\vec{v}}{c} + g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}} \\ 3) 1+s\frac{\vec{w}}{c} = \frac{1+s\frac{\vec{u}}{c} + g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}}{1+s\frac{\vec{v}}{c} + g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \end{array} \right. \quad z1-4$$

Օգտվելով (1.8 – 29)-ով, (1.8 – 30)-ով և (1.8 – 31)-ով տրված արագությունների միջև եղած առնչություններից, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1) \quad 1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2} = \frac{\left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}\right)}{\left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right)^2} \\ 2) \quad 1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2} = \frac{\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}\right)}{\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right)^2} \\ 3) \quad 1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2} = \frac{\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}\right)}{\left(1 - g \frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}\right)^2} \end{array} \right. \quad \zeta 1-5$$

Նմանապես մենք կստանանք նաև հետևյալ առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2} = \frac{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}}{1 - g \frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \\ 1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2} = \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c}\right) \frac{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}}{1 - g \frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \end{array} \right. \quad \zeta 1-6$$

Ինչպես նաև մենք կստանանք հետևյալ համանման առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} 1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2} = \frac{1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}}{1 - g \frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \\ 1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2} = \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \frac{1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}}{1 - g \frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \end{array} \right. \quad \zeta 1-7$$

( $\zeta 1-5$ )-ով, ( $\zeta 1-6$ )-ով և ( $\zeta 1-7$ )-ով տրված հավասարումներից մենք կստանանք հետևյալ առնչությունները.

$$\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right) = 1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2} \quad \zeta 1-8$$

Նմանապես ( $\zeta 1-5$ )-ով, ( $\zeta 1-6$ )-ով և ( $\zeta 1-7$ )-ով տրված հավասարումներից՝ կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right) = \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}\right) \quad \zeta 1-9$$

Կստանանք նաև հետևյալ առնչությունը.

$$\left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right) = \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c}\right) \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}\right) \quad \zeta 1-10$$

Ինչպես նաև կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$\left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right) = \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c}\right) \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}\right) \quad \zeta 1-11$$

Բազմապատկելով իրար իրար բոլոր երեք հավասարումները, մենք կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$\left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right)^2 \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right)^2 \left(1 - g \frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}\right)^2 = \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{u}}{c} + g \frac{\vec{u}^2}{c^2}\right) \left(1 + s \frac{\vec{w}}{c} + g \frac{\vec{w}^2}{c^2}\right) \quad \zeta 1-12$$

Իրար հետ բազմապատկելով (1.8 – 32)-ով տրված բոլոր վեց առնչությունները և օգտվելով նաև (1.8 – 24)-ով տրված առնչությունից, կամայական  $v$ ,  $u$  և  $w$  ուղիղ և հակադիր հարաբերական արագությունների համար մենք կստանանք հետևյալ առնչությունը.

$$\left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uw}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vw}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vw}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vu}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vu}}{c^2}\right) = \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vv}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uu}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{ww}}{c^2}\right) \quad \text{Հ1-13}$$

Ինչպես նաև կստանանք հետևյալ երեք առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uw}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vw}}{c^2}\right) = \frac{\left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uu}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{ww}}{c^2}\right)}{1 - g \frac{\overleftrightarrow{vv}}{c^2}} \\ \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vw}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vu}}{c^2}\right) = \frac{\left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vv}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{ww}}{c^2}\right)}{1 - g \frac{\overleftrightarrow{uu}}{c^2}} \\ \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vu}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uw}}{c^2}\right) = \frac{\left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vv}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uu}}{c^2}\right)}{1 - g \frac{\overleftrightarrow{ww}}{c^2}} \end{array} \right. \quad \text{Հ1-14}$$

Նմանապես կստանանք հետևյալ երեք առնչությունները.

$$\left\{ \begin{array}{l} \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vu}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vw}}{c^2}\right) = \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vv}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vw}}{c^2}\right) = 1 - g \frac{\overleftrightarrow{vv}}{c^2} \\ \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vu}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uw}}{c^2}\right) = \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vv}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uw}}{c^2}\right) = 1 - g \frac{\overleftrightarrow{uu}}{c^2} \\ \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vw}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uw}}{c^2}\right) = \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{vv}}{c^2}\right) \left(1 - g \frac{\overleftrightarrow{uw}}{c^2}\right) = 1 - g \frac{\overleftrightarrow{ww}}{c^2} \end{array} \right. \quad \text{Հ1-15}$$

(1.8 – 15)-ով տրված հայելային անդրադարձման Հայկական ձևափոխության հավասարումները մենք կարող ենք գրել նաև կամայական  $\Psi(\varphi, A)$  ուղիղ և հակադիր ֆիզիկական մեծության համար հետևյալ կերպ.

$$\begin{array}{ll} \overleftarrow{K}' \text{ և } \overrightarrow{K}' \text{ իներցիալ համակարգերի միջև} & \overleftarrow{K} \text{ և } \overrightarrow{K} \text{ իներցիալ համակարգերի միջև} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{\varphi}' = \overrightarrow{\varphi}' + s\vec{A} \\ \overleftarrow{A}' = -\overrightarrow{A} \end{array} \right. & \Leftrightarrow \left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{\varphi} = \overrightarrow{\varphi} + s\vec{A} \\ \overrightarrow{A} = -\overleftarrow{A} \end{array} \right. \end{array} \quad \text{Հ1-16}$$

(1.8 – 25)-ով տրված Հայկական ձևափոխության հավասարումները մենք կարող ենք գրել նաև կամայական  $\Psi(\varphi, A)$  ֆիզիկական մեծության համար, արտահայտված տեղական հարաբերական արագությամբ.

$$\begin{array}{ll} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} & \text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\varphi}' = \gamma_{\zeta}(\vec{v}) \left[ \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \overrightarrow{\varphi} + g \frac{\vec{v}}{c} \overrightarrow{A} \right] \\ \overrightarrow{A}' = \gamma_{\zeta}(\vec{v}) \left( \overrightarrow{A} - \frac{\vec{v}}{c} \overrightarrow{\varphi} \right) \end{array} \right. & \Leftrightarrow \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\varphi} = \gamma_{\zeta}(\vec{v}) \left[ \left(1 + s \frac{\vec{v}}{c}\right) \overrightarrow{\varphi}' + g \frac{\vec{v}}{c} \overrightarrow{A}' \right] \\ \overrightarrow{A} = \gamma_{\zeta}(\vec{v}) \left( \overrightarrow{A}' - \frac{\vec{v}}{c} \overrightarrow{\varphi}' \right) \end{array} \right. \end{array} \quad \text{Հ1-17}$$

Իսկ (1.10 – 29)-ով տրված Հայկական ձևափոխության հավասարումները մենք կարող ենք նույնպես գրել կամայական  $\Psi(\varphi, A)$  ֆիզիկական մեծության համար, արտահայտված բացարձակ հարաբերական արագությամբ.

$$\begin{array}{ll} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} & \text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\varphi}' = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overrightarrow{\varphi} + g \frac{\vec{v}_p}{c} \overrightarrow{A} \\ \overrightarrow{A}' = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overrightarrow{A} - \frac{\vec{v}_p}{c} \overrightarrow{\varphi} \end{array} \right. & \Leftrightarrow \left\{ \begin{array}{l} \overrightarrow{\varphi} = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overrightarrow{\varphi}' - g \frac{\vec{v}_p}{c} \overrightarrow{A}' \\ \overrightarrow{A} = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s \frac{\vec{v}_p}{c} \right] \overrightarrow{A}' + \frac{\vec{v}_p}{c} \overrightarrow{\varphi}' \end{array} \right. \end{array} \quad \text{Հ1-18}$$

«Հայկական Հարաբերականության Մեքանիկա»-ում կարևոր դերակատարություն ունեն հետևյալ երկու արտահայտությունները, որոնք կամայական  $v$ ,  $u$  և  $w$  արագությունների համար տրված են ստորև.

$$\begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{v}{c} \\ g\frac{v}{c} + \frac{1}{2}s \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{u}{c} \\ g\frac{u}{c} + \frac{1}{2}s \end{cases} \quad \text{և} \quad \begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c} \\ g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s \end{cases} \quad \zeta 1-19$$

( $\zeta 1-19$ )-ով տրված երեք զույգ արտահայտությունների համար մենք կարող ենք գրել կարևոր առնչություններ, որոնք մենք կներկայացնենք ստորև առանց ապացուցման և կզբանացնենք մի մասը առանց վեկտորի նշանի:

Կամայական ուղիղ և հակադիր  $w$  տեղական արագության համար տեղի ունեն հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c} = \frac{1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{w}}{c}}{1 + s\frac{\overrightarrow{w}}{c}} \\ 1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{w}}{c} = \frac{1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c}}{1 + s\frac{\overleftarrow{w}}{c}} \end{cases} \quad \zeta 1-20$$

Նմանապես,  $K$  և  $K'$  իներցիալ համակարգերում կամայական արագությամբ շարժվող փորձնական մասնիկի ակնբարբարացին ուղիղ և հակադիր արագությունների համար տեղի ունեն հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{v}}{c} = \frac{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{u}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{w}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\overleftarrow{uw}}{c^2}}{1 - g\frac{\overleftarrow{uw}}{c^2}} \\ 1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{v}}{c} = \frac{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{u}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\overrightarrow{uw}}{c^2}}{1 - g\frac{\overrightarrow{uw}}{c^2}} \end{cases} \quad \zeta 1-21\text{a}$$

$$\begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{u}}{c} = \frac{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{v}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{w}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\overleftarrow{vw}}{c^2}}{1 - g\frac{\overleftarrow{vw}}{c^2}} \\ 1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{u}}{c} = \frac{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{v}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\overrightarrow{vw}}{c^2}}{1 - g\frac{\overrightarrow{vw}}{c^2}} \end{cases} \quad \zeta 1-21\text{p}$$

$$\begin{cases} 1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{w}}{c} = \frac{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{v}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overrightarrow{u}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\overrightarrow{vu}}{c^2}}{1 - g\frac{\overrightarrow{vu}}{c^2}} \\ 1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{w}}{c} = \frac{\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{v}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\overleftarrow{u}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\overleftarrow{vu}}{c^2}}{1 - g\frac{\overleftarrow{vu}}{c^2}} \end{cases} \quad \zeta 1-21\text{q}$$

Ինչպես նաև տեղի ունեն հետևյալ երեք առնչությունները.

$$\begin{cases} \gamma_z(\vec{v})\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}\right) = \gamma_z(\vec{u})\gamma_z(\vec{w})\left[\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right] \\ \gamma_z(\vec{v})\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}\right) = \gamma_z(\vec{u})\gamma_z(\vec{w})\left[\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right] \end{cases}$$

Հ1-22ա

$$\begin{cases} \gamma_z(\vec{u})\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{w})\left[\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right] \\ \gamma_z(\vec{u})\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{w})\left[\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right] \end{cases}$$

Հ1-22բ

$$\begin{cases} \gamma_z(\vec{w})\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{u})\left[\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}\right] \\ \gamma_z(\vec{w})\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}\right) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{u})\left[\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}}{c}\right)\left(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{u}}{c}\right) - (g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}\right] \end{cases}$$

Հ1-22գ

Նույնպես,  $K$  և  $K'$  իներցիալ համակարգերում կամայական արագությամբ շարժվող փորձնական մասնիկի ակնբարբարային ուղիղ և հավադիր արագությունների համար տեղի ունեն հետևյալ առնչությունները.

$$\begin{cases} \frac{1}{2}s\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \frac{\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}}{1 - g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}} \\ \frac{1}{2}s\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \frac{\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}}{1 - g\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}} \end{cases}$$

Հ1-23ա

$$\begin{cases} \frac{1}{2}s\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \frac{\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}}{1 - g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}} \\ \frac{1}{2}s\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \frac{\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}}{1 - g\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}} \end{cases}$$

Հ1-23բ

$$\begin{cases} \frac{1}{2}s\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \frac{\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}}{1 - g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \\ \frac{1}{2}s\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \frac{\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}}{1 - g\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \end{cases}$$

Հ1-23գ

Ինչպես նաև տեղի ունեն հետևյալ երեք առնչությունները.

$$\begin{cases} \frac{1}{2}s\gamma_z(\vec{v})\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \gamma_z(\vec{u})\gamma_z(\vec{w})\left[\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right] \\ \frac{1}{2}s\gamma_z(\vec{v})\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \gamma_z(\vec{u})\gamma_z(\vec{w})\left[\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{u}\vec{w}}{c^2}\right] \end{cases}$$

Հ1-24ա

$$\begin{cases} \frac{1}{2}s\gamma_z(\vec{u})\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{w})\left[\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right] \\ \frac{1}{2}s\gamma_z(\vec{u})\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{w})\left[\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}\right] \end{cases}$$

Հ1-24բ

$$\begin{cases} \frac{1}{2}s\gamma_z(\vec{w})(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{u})\left[\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}\right] \\ \frac{1}{2}s\gamma_z(\vec{w})(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s) = \gamma_z(\vec{v})\gamma_z(\vec{u})\left[\left(g\frac{\vec{v}}{c} + \frac{1}{2}s\right)\left(g\frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s\right) - g(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}\right] \end{cases} \quad z1-24q$$

Կամայական ուղիղ և հակադիր  $w$  տեղական արագության համար տեղի ունեն հետևյալ կարևոր առնչությունները.

$$\begin{cases} \gamma_z(\vec{w})(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}) = \gamma_z(\vec{w})(1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c}) = \Lambda(w_p) > 0 \\ \gamma_z(\vec{w})(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s) + \gamma_z(\vec{w})(g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s) = \frac{1}{2}s[\gamma_z(\vec{w}) + \gamma_z(\vec{w})] = s\Lambda(w_p) \end{cases} \quad z1-25$$

Նույնպես կամայական ուղիղ և հակադիր  $w$  արագության համար տեղի ունեն հետևյալ առնչությունները.

| Ուղիղ շարժման համար                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                               | Հակադիր շարժման համար                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                                          |
|-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| $\begin{cases} 1 + s\frac{\vec{w}}{c} = \frac{\Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}}{\Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} > 0 \\ 1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c} = \frac{\Lambda(w_p)}{\Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} > 0 \\ g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s = \frac{g\oplus\frac{\vec{w}_p}{c} + \frac{1}{2}s\Lambda(w_p)}{\Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} \end{cases}$ | $\Leftrightarrow \begin{cases} 1 + s\frac{\vec{w}}{c} = \frac{\Lambda(w_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}}{\Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} > 0 \\ 1 + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}}{c} = \frac{\Lambda(w_p)}{\Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} > 0 \\ g\frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s = -\frac{g\oplus\frac{\vec{w}_p}{c} - \frac{1}{2}s\Lambda(w_p)}{\Lambda(w_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{w}_p}{c}} \end{cases} \quad z1-26$ |

Հետևյալ բանաձևերը կիրառվում են «Հայկական Հարաբերականության Մերանիկա - Միաշափ Շարժում» հոդվածում՝ էներգիայի և քափի պահպանման ու ձևափոխության օրենքների մեջ.

$$(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)^2 - s(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c}) + g(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})^2 = (g - \frac{1}{4}s^2)\left(1 + s\frac{w}{c} + g\frac{w^2}{c^2}\right) \quad z1-27w$$

$$[g(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})]^2 - s[g(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})](g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s) + g(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)^2 = g(g - \frac{1}{4}s^2)\left(1 + s\frac{w}{c} + g\frac{w^2}{c^2}\right) \quad z1-27p$$

$(1 + \frac{1}{2}s\frac{u}{c})$  և  $(g\frac{u}{c} + \frac{1}{2}s)$  արտահայտությունների ձևափոխության բանաձևերը.

$$\begin{cases} \gamma_z(u)(1 + \frac{1}{2}s\frac{u}{c}) = [\gamma_z(v)(1 + \frac{1}{2}s\frac{v}{c})][\gamma_z(w)(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})] + (g - \frac{1}{4}s^2)\gamma_z(v)\gamma_z(w)\frac{vw}{c^2} \\ \frac{1}{2}s\gamma_z(u)(g\frac{u}{c} + \frac{1}{2}s) = [\gamma_z(v)(g\frac{v}{c} + \frac{1}{2}s)][\gamma_z(w)(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)] - (g - \frac{1}{4}s^2)\gamma_z(v)\gamma_z(w)\left(s\frac{v}{c} + g\frac{vw}{c^2}\right) \end{cases} \quad z1-28$$

$(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})$  և  $(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)$  արտահայտությունների ձևափոխության բանաձևերը.

$$\begin{cases} \gamma_z(w)(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c}) = [\gamma_z(v)(1 + \frac{1}{2}s\frac{v}{c})][\gamma_z(u)(1 + \frac{1}{2}s\frac{u}{c})] - (g - \frac{1}{4}s^2)\gamma_z(v)\gamma_z(u)\frac{vu}{c^2} \\ \frac{1}{2}s\gamma_z(w)(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s) = [\gamma_z(v)(g\frac{v}{c} + \frac{1}{2}s)][\gamma_z(u)(g\frac{u}{c} + \frac{1}{2}s)] - g(g - \frac{1}{4}s^2)\gamma_z(v)\gamma_z(u)\frac{vu}{c^2} \end{cases} \quad z1-29$$

$(1 + \frac{1}{2}s\frac{u}{c})$  և  $(g\frac{u}{c} + \frac{1}{2}s)$  արտահայտությունների ձևափոխության մեկ այլ բանաձև.

$$\begin{cases} \gamma_z(u)(1 + \frac{1}{2}s\frac{u}{c}) = \gamma_z(v)\left\{[\gamma_z(w)(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})] + \frac{v}{c}[\gamma_z(w)(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)]\right\} \\ \gamma_z(u)(g\frac{u}{c} + \frac{1}{2}s) = \gamma_z(v)\left\{(1 + s\frac{v}{c})[\gamma_z(w)(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)] - g\frac{v}{c}[\gamma_z(w)(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})]\right\} \end{cases} \quad z1-30$$

$(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})$  և  $(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)$  արտահայտությունների ձևափոխության մեկ այլ բանաձև.

$$\begin{cases} \gamma_z(w)(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c}) = \gamma_z(v)\left\{(1 + s\frac{v}{c})[\gamma_z(u)(1 + \frac{1}{2}s\frac{u}{c})] - \frac{v}{c}[\gamma_z(u)(g\frac{u}{c} + \frac{1}{2}s)]\right\} \\ \gamma_z(w)(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s) = \gamma_z(v)\left\{[\gamma_z(u)(g\frac{u}{c} + \frac{1}{2}s)] + g\frac{v}{c}[\gamma_z(u)(1 + \frac{1}{2}s\frac{u}{c})]\right\} \end{cases} \quad z1-31$$

$g_{\oplus}$  գործակիցը ունի հետևյալ արժեքը.

$$g_{\oplus} = g - \frac{1}{4}s^2 \quad z1-32$$

## Հավելված 2 - Գանձասար Գաղափարասով Ֆիզիկոսների Համար

Մեր հաջորդ «Հայկական Հարաբերականության Սլքանիկա - Միաշափի Շարժում» հոդվածում մենք ստացել ենք բազում նոր գարմանակաց բանաձևեր, որոնք ներկայացնում ենք այս հավելվածում առանց արտածման: Միայն հիշեցնենք մեր ընթերցողներին, որ ներկայացվող բանաձևերի Լորենցյան հարաբերականության տեսության համարժեքները (եթե այդ համարժեքները իհարկե գոյություն ունեն) դուք կարող եք ստանալ մեր բանաձևերից, դրանց մեջ  $s$  և  $g$  գործակիցների համար ընդունելով հետևյալ արժեքները.

$$\begin{cases} s = 0 \\ g = -1 \end{cases}$$

Հ2-1

### 1. Տեղական արագացում

Կամայական շարժվող վորձնական մասնիկի տեղական արագացումները  $K$  և  $K'$  իներցիալ համակարգերում, համաձայն  $(1.8 - 3)$ -ի և  $(1.8 - 4)$ -ի, մենք սահմանել ենք հետևյալ կերպ:

$$\left\{ \begin{array}{l} K \text{ ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում} \\ \text{Ուղիղ արագացում} \quad - \quad \vec{a} = \frac{d\vec{w}}{dt} = \frac{d^2\vec{x}}{dt^2} \\ \zeta\text{ակադիր արագացում} \quad - \quad \overleftarrow{a} = \frac{d\vec{w}}{dt} = \frac{d^2\vec{x}}{dt^2} \end{array} \right. \Leftrightarrow \left\{ \begin{array}{l} K' \text{ ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում} \\ \text{Ուղիղ արագացում} \quad - \quad \vec{b} = \frac{d\vec{u}}{dt'} = \frac{d^2\vec{x}'}{dt'^2} \\ \zeta\text{ակադիր արագացում} \quad - \quad \overleftarrow{b} = \frac{d\vec{u}}{dt'} = \frac{d^2\vec{x}'}{dt'^2} \end{array} \right. \quad \text{Հ2-2}$$

Օգտագործելով տեղական արագացման վերոհիշյալ սահմանումը մենք ներկայացնում ենք ձեզ որոշ բանաձևեր:

- ◆ Միևնույն իներցիալ համակարգերում վորձնական մասնիկի ուղիղ և հակադիր տեղական արագացումների միջև եղած Հայկական առնչությունները (առաջին բանաձև)

$K$  ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$$\left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{a} = -\frac{1}{\left(1 + s\frac{\vec{w}}{c}\right)^3} \vec{a} \\ \vec{a} = -\frac{1}{\left(1 + s\frac{\vec{w}}{c}\right)^3} \overleftarrow{a} \end{array} \right. \Leftrightarrow$$

$K'$  ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$$\left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{b} = -\frac{1}{\left(1 + s\frac{\vec{u}}{c}\right)^3} \vec{b} \\ \vec{b} = -\frac{1}{\left(1 + s\frac{\vec{u}}{c}\right)^3} \overleftarrow{b} \end{array} \right. \quad \text{Հ2-3}$$

- ◆ Միևնույն իներցիալ համակարգերում վորձնական մասնիկի ուղիղ և հակադիր տեղական արագացումների միջև եղած Հայկական առնչությունները (երկրորդ բանաձև)

$K$  ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$$\gamma_z^3(\overleftarrow{w}) \overleftarrow{a} = -\gamma_z^3(\vec{w}) \vec{a}$$

$K'$  ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$$\gamma_z^3(\overleftarrow{u}) \overleftarrow{b} = -\gamma_z^3(\vec{u}) \vec{b}$$

Հ2-4

- ◆ Իրար մկանամբ հարաբերական շարժման մեջ գտնվող երկու սարքեր իներցիալ համակարգերում վորձնական մասնիկի տեղական արագացումների միջև եղած Հայկական առնչությունները

Մասնիկի ուղիղ շարժման դեպքում

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{a} = \frac{1}{\gamma_z^3(\vec{v}) \left(1 - g\frac{\vec{v}\cdot\vec{u}}{c^2}\right)^3} \vec{b} \\ \vec{b} = \frac{1}{\gamma_z^3(\vec{v}) \left(1 + s\frac{\vec{v}}{c} + g\frac{\vec{v}\cdot\vec{w}}{c^2}\right)^3} \vec{a} \end{array} \right. \Leftrightarrow$$

Մասնիկի հակադիր շարժման դեպքում

$$\left\{ \begin{array}{l} \overleftarrow{a} = \frac{1}{\gamma_z^3(\vec{v}) \left(1 - g\frac{\vec{v}\cdot\vec{u}}{c^2}\right)^3} \overleftarrow{b} \\ \overleftarrow{b} = \frac{1}{\gamma_z^3(\vec{v}) \left(1 + s\frac{\vec{v}}{c} + g\frac{\vec{v}\cdot\vec{w}}{c^2}\right)^3} \overleftarrow{a} \end{array} \right. \quad \text{Հ2-5}$$

◆ Իրար մկանամբ հարաբերական շարժման մեջ գտնվող երկու տարրերը իներցիալ համակարգերում փորձնական մասնիկի տեղական արագացումների միջև եղած Հայկական մնայուն առնչությունները

$$\frac{\text{Ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև}}{\gamma_{\zeta}^3(\vec{w})\vec{a} = \gamma_{\zeta}^3(\vec{u})\vec{b}} \Leftrightarrow \frac{\text{Հակառիկ իներցիալ համակարգերի միջև}}{\gamma_{\zeta}^3(\vec{w})\overleftarrow{a} = \gamma_{\zeta}^3(\vec{u})\overleftarrow{b}} \quad \text{Հ2-6}$$

Սահմանում 1-7 - Ծարժվող փորձնական մասնիկի համար գոյություն ունեն մի շարք յուրահասություններ՝ արագացում և ուժ, որոնց բացարձակ մեծությունները մնան են հաստատում բոլոր իներցիալ համակարգերում (ուղիղ և հակառիկ): Նմանապես գոյություն ունի մի յուրահասություն զանգված, որը մնանապես մնաում է հաստատում բոլոր իներցիալ համակարգերում (ուղիղ և հակառիկ): Այս բարկած ֆիզիկական մեծությունները լավագույնս են բնութագրում կամայական փորձնական մասնիկի շարժումը ուժային դաշտում: Հետևաբար բոլոր այդ կարևոր ֆիզիկական մեծությունները մենք ամսանում ենք Հայկական մեծություններ և տարրերակում ենք դրանք ստորին «» ցուցիչով: Միա այդ Հայկական ֆիզիկական մեծությունների սահմանումը:

◆ Հայկական արագացումն սահմանումը  $K$  և  $K'$  ուղիղ և հակառիկ իներցիալ համակարգերում

$$\boxed{\begin{cases} \vec{a}_{\zeta} = \gamma_{\zeta}^3(\vec{w})\vec{a} = \gamma_{\zeta}^3(\vec{u})\vec{b} = \text{Հաստատուն} (\text{տվյալ շարժման համար}) \\ \overleftarrow{a}_{\zeta} = -\gamma_{\zeta}^3(\vec{w})\overleftarrow{a} = -\gamma_{\zeta}^3(\vec{u})\overleftarrow{b} = \text{Հաստատուն} (\text{տվյալ շարժման համար}) \end{cases}} \quad \text{Հ2-7}$$

◆ Հայկական արագացումը բոլոր իներցիալ համակարգերում բավարարում է հետևյալ պայմաններին

$$\boxed{\begin{cases} \overleftarrow{a}_{\zeta} = -\vec{a}_{\zeta} \\ |\overleftarrow{a}_{\zeta}| = |\vec{a}_{\zeta}| = a_{\zeta} \end{cases}} \quad \text{Հ2-8}$$

◆ Հանգստի վիճակում գտնվող Հայկական զանգվածի սահմանումը

$$\boxed{m_{\zeta 0} = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0 \leq 0} \quad \text{Հ2-9}$$

◆ Հայկական ուժի սահմանումը ուղիղ և հակառիկ իներցիալ համակարգերի համար

$$\boxed{\begin{cases} \vec{f}_{\zeta} = m_{\zeta 0}\vec{a}_{\zeta} = \text{Հաստատուն} (\text{տվյալ շարժման համար}) \\ \overleftarrow{f}_{\zeta} = m_{\zeta 0}\overleftarrow{a}_{\zeta} = \text{Հաստատուն} (\text{տվյալ շարժման համար}) \end{cases}} \quad \text{Հ2-10}$$

## 2. Բացարձակ արագացում

Կամայական շարժվող փորձնական մասնիկի բացարձակ արագացումները  $K$  և  $K'$  ուղիղ և հակառիկ իներցիալ համակարգերում, համաձայն (1.10 – 9)-ի և (1.10 – 10)-ի, մենք սահմանել էնք հետևյալ կերպ:

$$\boxed{\begin{array}{c|c} \begin{array}{l} K \text{ ուղիղ և հակառիկ իներցիալ համակարգերում} \\ \begin{cases} \text{Ուղիղ արագացում} & - \quad \vec{a}_p = \frac{d\vec{v}_p}{d\tau} = \frac{d^2\vec{x}}{d\tau^2} \\ \text{Հակառիկ արագացում} & - \quad \overleftarrow{a}_p = \frac{d\vec{v}_p}{d\tau} = \frac{d^2\overleftarrow{x}}{d\tau^2} \end{cases} \end{array} & \begin{array}{l} K' \text{ ուղիղ և հակառիկ իներցիալ համակարգերում} \\ \begin{cases} \text{Ուղիղ արագացում} & - \quad \vec{b}_p = \frac{d\vec{u}_p}{d\tau} = \frac{d^2\vec{x}'}{d\tau^2} \\ \text{Հակառիկ արագացում} & - \quad \overleftarrow{b}_p = \frac{d\vec{u}_p}{d\tau} = \frac{d^2\overleftarrow{x}'}{d\tau^2} \end{cases} \end{array} \\ \Leftrightarrow & \end{array}} \quad \text{Հ2-11}$$

Օգտագործելով բացարձակ արագացման վերոհիշյալ սահմանումը մենք ներկայացնում ենք ձեզ որոշ բանաձեւք:

◆ Բացարձակ արագացման բաղադրիչները ուղիղ իներցիալ համակարգերում (առաջին բանաձև)

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ \vec{K} \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{a}_p^0 = \frac{d\vec{w}_p^0}{dt} = -\gamma_z^4(\vec{w}) \left( g \frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s \right) \vec{a} \\ \vec{a}_p = \frac{d\vec{w}_p}{dt} = \gamma_z^4(\vec{w}) \left( 1 + \frac{1}{2}s \frac{\vec{w}}{c} \right) \vec{a} \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{---} \\ \vec{K}' \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{b}_p^0 = \frac{d\vec{u}_p^0}{dt} = -\gamma_z^4(\vec{u}) \left( g \frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s \right) \vec{b} \\ \vec{b}_p = \frac{d\vec{u}_p}{dt} = \gamma_z^4(\vec{u}) \left( 1 + \frac{1}{2}s \frac{\vec{u}}{c} \right) \vec{b} \end{array} \right. \end{array} \quad z2-12$$

◆ Բացարձակ արագացման բաղադրիչները ուղիղ իներցիալ համակարգերում (երկրորդ բանաձև)

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ \vec{K} \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \frac{\vec{a}_p^0}{\gamma_z(\vec{w}) \left( g \frac{\vec{w}}{c} + \frac{1}{2}s \right)} = -\gamma_z^3(\vec{w}) \vec{a} = -\vec{a}_z \\ \frac{\vec{a}_p}{\gamma_z(\vec{w}) \left( 1 + \frac{1}{2}s \frac{\vec{w}}{c} \right)} = \gamma_z^3(\vec{w}) \vec{a} = \vec{a}_z \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{---} \\ \vec{K}' \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \frac{\vec{b}_p^0}{\gamma_z(\vec{u}) \left( g \frac{\vec{u}}{c} + \frac{1}{2}s \right)} = -\gamma_z^3(\vec{u}) \vec{b} = -\vec{a}_z \\ \frac{\vec{b}_p}{\gamma_z(\vec{u}) \left( 1 + \frac{1}{2}s \frac{\vec{u}}{c} \right)} = \gamma_z^3(\vec{u}) \vec{b} = \vec{a}_z \end{array} \right. \end{array} \quad z2-13$$

◆ Բացարձակ արագացման բաղադրիչները հակադիր իներցիալ համակարգերում (առաջին բանաձև)

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ \overset{\leftarrow}{K} \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{a}_p^0 = \frac{d\overset{\leftarrow}{w}_p^0}{dt} = -\gamma_z^4(\overset{\leftarrow}{w}) \left( g \frac{\overset{\leftarrow}{w}}{c} + \frac{1}{2}s \right) \overset{\leftarrow}{a} \\ \overset{\leftarrow}{a}_p = \frac{d\overset{\leftarrow}{w}_p}{dt} = \gamma_z^4(\overset{\leftarrow}{w}) \left( 1 + \frac{1}{2}s \frac{\overset{\leftarrow}{w}}{c} \right) \overset{\leftarrow}{a} \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{---} \\ \overset{\leftarrow}{K}' \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{b}_p^0 = \frac{d\overset{\leftarrow}{u}_p^0}{dt} = -\gamma_z^4(\overset{\leftarrow}{u}) \left( g \frac{\overset{\leftarrow}{u}}{c} + \frac{1}{2}s \right) \overset{\leftarrow}{b} \\ \overset{\leftarrow}{b}_p = \frac{d\overset{\leftarrow}{u}_p}{dt} = \gamma_z^4(\overset{\leftarrow}{u}) \left( 1 + \frac{1}{2}s \frac{\overset{\leftarrow}{u}}{c} \right) \overset{\leftarrow}{b} \end{array} \right. \end{array} \quad z2-14$$

◆ Բացարձակ արագացման բաղադրիչները հակադիր իներցիալ համակարգերում (երկրորդ բանաձև)

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ \overset{\leftarrow}{K} \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{a}_p^0 = -\gamma_z^3(\overset{\leftarrow}{w}) \overset{\leftarrow}{a} = -\overset{\leftarrow}{a}_z \\ \overset{\leftarrow}{a}_p = \gamma_z^3(\overset{\leftarrow}{w}) \overset{\leftarrow}{a} = \overset{\leftarrow}{a}_z \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{---} \\ \overset{\leftarrow}{K}' \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{b}_p^0 = -\gamma_z^3(\overset{\leftarrow}{u}) \overset{\leftarrow}{b} = -\overset{\leftarrow}{a}_z \\ \overset{\leftarrow}{b}_p = \gamma_z^3(\overset{\leftarrow}{u}) \overset{\leftarrow}{b} = \overset{\leftarrow}{a}_z \end{array} \right. \end{array} \quad z2-15$$

◆ Հակադիր և ուղիղ բացարձակ արագացման թվային և տարածական բաղադրիչների Հայկական առնությունը

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ K \text{ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{a}_p^0 = \vec{a}_p^0 + s\vec{a}_p \\ \overset{\leftarrow}{a}_p = -\vec{a}_p \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{---} \\ K' \text{ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \overset{\leftarrow}{b}_p^0 = \vec{b}_p^0 + s\vec{b}_p \\ \overset{\leftarrow}{b}_p = -\vec{b}_p \end{array} \right. \end{array} \quad z2-16$$

◆ Հետաքրքիր Հայկական բանաձև

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ K \text{ ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{a}_p = \Lambda(w_p) \vec{a}_z \\ \overset{\leftarrow}{a}_p = \Lambda(w_p) \overset{\leftarrow}{a}_z \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{---} \\ K' \text{ ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \vec{b}_p = \Lambda(u_p) \vec{a}_z \\ \overset{\leftarrow}{b}_p = \Lambda(u_p) \overset{\leftarrow}{a}_z \end{array} \right. \end{array} \quad z2-17$$

◆ Բացարձակ արագացման թվային բաղադրիչների և տարածական բաղադրիչների Հայկական կազմ

$K$  ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում       $K'$  ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{a}_p^0 = -\frac{(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{w}_p}{c} + \frac{1}{2}s\Lambda(w_p)}{\Lambda(w_p)}\vec{a}_p \\ \vec{a}_p^0 = -\frac{(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{w}_p}{c} - \frac{1}{2}s\Lambda(w_p)}{\Lambda(w_p)}\vec{a}_p \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \vec{b}_p^0 = -\frac{(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{u}_p}{c} + \frac{1}{2}s\Lambda(u_p)}{\Lambda(u_p)}\vec{b}_p \\ \vec{b}_p^0 = -\frac{(g - \frac{1}{4}s^2)\frac{\vec{u}_p}{c} - \frac{1}{2}s\Lambda(u_p)}{\Lambda(u_p)}\vec{b}_p \end{cases} \quad z2-18$$

◆ Բացարձակ արագացման թվային և տարածական բաղադրիչների ուղիղ և հակադարձ Հայկական ճնափոխության հավասարությունները  $K'$  և  $K$  ուղիղ իներցիալ համակարգերի միջև

$$\begin{array}{ccc} \text{Ուղիղ ճնափոխություններ} & & \text{Հակադարձ ճնափոխություններ} \\ \begin{cases} \vec{b}_p^0 = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{a}_p^0 + g\frac{\vec{v}_p}{c} \vec{a}_p \\ \vec{b}_p = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{a}_p - \frac{\vec{v}_p}{c} \vec{a}_p^0 \end{cases} & \Leftrightarrow & \begin{cases} \vec{a}_p^0 = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{b}_p^0 - g\frac{\vec{v}_p}{c} \vec{b}_p \\ \vec{a}_p = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{b}_p + \frac{\vec{v}_p}{c} \vec{b}_p^0 \end{cases} \end{array} \quad z2-19$$

◆ Բացարձակ արագացման թվային և տարածական բաղադրիչների ուղիղ և հակադարձ Հայկական ճնափոխության հավասարությունները  $K'$  և  $K$  հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$$\begin{array}{ccc} \text{Ուղիղ ճնափոխություններ} & & \text{Հակադարձ ճնափոխություններ} \\ \begin{cases} \vec{b}_p^0 = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{a}_p^0 + g\frac{\vec{v}_p}{c} \vec{a}_p \\ \vec{b}_p = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{a}_p - \frac{\vec{v}_p}{c} \vec{a}_p^0 \end{cases} & \Leftrightarrow & \begin{cases} \vec{a}_p^0 = \left[ \Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{b}_p^0 - g\frac{\vec{v}_p}{c} \vec{b}_p \\ \vec{a}_p = \left[ \Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c} \right] \vec{b}_p + \frac{\vec{v}_p}{c} \vec{b}_p^0 \end{cases} \end{array} \quad z2-20$$

◆ Բացարձակ արագացման բաղադրիչները բավարարում են հետևյալ Հայկական առնչություններին

$$\begin{cases} (\vec{a}_p^0)^2 + s\vec{a}_p^0\vec{a}_p + g(\vec{a}_p)^2 = (g - \frac{1}{4}s^2)\gamma_{\zeta}^6(\vec{w})\vec{a}^2 = (\vec{b}_p^0)^2 + s\vec{b}_p^0\vec{b}_p + g(\vec{b}_p)^2 = (g - \frac{1}{4}s^2)\gamma_{\zeta}^6(\vec{u})\vec{b}^2 = (g - \frac{1}{4}s^2)\vec{a}_{\zeta}^2 \\ (\vec{a}_p^0)^2 + s\vec{a}_p^0\vec{a}_p + g(\vec{a}_p)^2 = (g - \frac{1}{4}s^2)\gamma_{\zeta}^6(\vec{w})\vec{a}^2 = (\vec{b}_p^0)^2 + s\vec{b}_p^0\vec{b}_p + g(\vec{b}_p)^2 = (g - \frac{1}{4}s^2)\gamma_{\zeta}^6(\vec{u})\vec{b}^2 = (g - \frac{1}{4}s^2)\vec{a}_{\zeta}^2 \end{cases} \quad z2-21$$

### 3. Ազատ մասնիկի Հայկական գործողության ինտեգրալը և Լազրանմիան ֆունկցիան

Ինչպես զիտեք Հայկական Տեսության մեջ արտածված բոլոր կարևոր մեծությունները մենք անվանում ենք «Հայկական» և նշում ստորին «Հ» ցուցիչով, որպեսզի մենք տարբերակենք դրանք ավանդական համապատասխան մեծություններից:

◆  $\vec{K}$  և  $\vec{K}'$  ուղիղ իներցիալ համակարգերում Հայկական գործողության ինտեգրալը և Լազրանմիան ֆունկցիան

$$\begin{array}{ccc} \text{Հայկական գործողության ինտեգրալը} & & \text{Հայկական գործողության ինտեգրալը} \\ \begin{cases} \vec{E}_{\zeta} = -m_0 c^2 \int_{\vec{t}_1}^{\vec{t}_2} \sqrt{1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}} d\vec{t} \\ \vec{E}_{\zeta} = -m_0 c^2 \sqrt{1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}} \end{cases} & \Leftrightarrow & \begin{cases} \vec{E}'_{\zeta} = -m_0 c^2 \int_{\vec{t}'_1}^{\vec{t}'_2} \sqrt{1 + s\frac{\vec{u}}{c} + g\frac{\vec{u}^2}{c^2}} d\vec{t}' \\ \vec{E}'_{\zeta} = -m_0 c^2 \sqrt{1 + s\frac{\vec{u}}{c} + g\frac{\vec{u}^2}{c^2}} \end{cases} \end{array} \quad z2-22$$

- ◆  $\tilde{K}$  և  $\tilde{K}'$  հակադիր իներցիալ համակարգերում Հայկական գործողության ինտեգրալը և Լազրանժիանը

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ \tilde{K} \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \tilde{\mathcal{L}}_z = -m_0 c^2 \int_{\tilde{t}_1}^{\tilde{t}_2} \sqrt{1 + s \frac{\tilde{w}}{c} + g \frac{\tilde{w}^2}{c^2}} d\tilde{t} \\ \tilde{\mathcal{L}}_z' = -m_0 c^2 \sqrt{1 + s \frac{\tilde{w}}{c} + g \frac{\tilde{w}^2}{c^2}} \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{---} \\ \tilde{K}' \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \tilde{\mathcal{L}}_z' = -m_0 c^2 \int_{\tilde{t}_1'}^{\tilde{t}_2'} \sqrt{1 + s \frac{\tilde{u}}{c} + g \frac{\tilde{u}^2}{c^2}} d\tilde{t}' \\ \tilde{\mathcal{L}}_z' = -m_0 c^2 \sqrt{1 + s \frac{\tilde{u}}{c} + g \frac{\tilde{u}^2}{c^2}} \end{array} \right. \end{array} \quad z2-23$$

- ◆ Հայկական գործողության ինտեգրալի մեծությունը բոլոր ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում պահպանվում է և հետևաբար մենք այս կճշանակենք առանց վեկտորի նշանի «Ե» տառանշանով

$$\tilde{\mathcal{L}}_z = \tilde{\mathcal{L}}_z' = \tilde{\mathcal{L}}_z = \tilde{\mathcal{L}}_z' = \mathcal{L}_z \quad z2-24$$

- ◆ Միևնույն իներցիալ համակարգերում ուղիղ և հակադիր Լազրանժիան ֆունկցիաների Հայկական կապը

$$\begin{array}{c} K \text{ ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \mathcal{L}_z(\tilde{w}) = \frac{\mathcal{L}_z(\vec{w})}{1 + s \frac{\tilde{w}}{c}} \\ \mathcal{L}_z(\vec{w}) = \frac{\mathcal{L}_z(\tilde{w})}{1 + s \frac{\tilde{w}}{c}} \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} K' \text{ ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \mathcal{L}_z(\tilde{u}) = \frac{\mathcal{L}_z(\vec{u})}{1 + s \frac{\tilde{u}}{c}} \\ \mathcal{L}_z(\vec{u}) = \frac{\mathcal{L}_z(\tilde{u})}{1 + s \frac{\tilde{u}}{c}} \end{array} \right. \end{array} \quad z2-25$$

- ◆ Լազրանժիան ֆունկցիաների ուղիղ և հակադարձ Հայկական ձևափոխության բանաձևերը  $K'$  և  $K$  ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերի միջև

$$\begin{array}{c} \text{Ուղիղ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \mathcal{L}_z(\vec{u}) = \frac{\sqrt{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}}}{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}\vec{w}}{c^2}} \mathcal{L}_z(\vec{w}) \\ \mathcal{L}_z(\tilde{u}) = \frac{\sqrt{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}}}{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}\tilde{w}}{c^2}} \mathcal{L}_z(\tilde{w}) \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{Հակադարձ ձևափոխություններ} \\ \left\{ \begin{array}{l} \mathcal{L}_z(\vec{w}) = \frac{\sqrt{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}}}{1 - g \frac{\vec{v}\vec{u}}{c^2}} \mathcal{L}_z(\vec{u}) \\ \mathcal{L}_z(\tilde{w}) = \frac{\sqrt{1 + s \frac{\vec{v}}{c} + g \frac{\vec{v}^2}{c^2}}}{1 - g \frac{\vec{v}\tilde{u}}{c^2}} \mathcal{L}_z(\tilde{u}) \end{array} \right. \end{array} \quad z2-26$$

#### 4. Ազատ մասմիկի էներգիայի և քափի Հայկական բանաձևերը

- ◆  $K$  ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում էներգիայի և քափի Հայկական բանաձևերը

$$\begin{array}{c} \text{---} \\ \tilde{K} \text{ ուղիղ իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \tilde{E}_z = \frac{1 + \frac{1}{2}s \frac{\tilde{w}}{c}}{\sqrt{1 + s \frac{\tilde{w}}{c} + g \frac{\tilde{w}^2}{c^2}}} m_0 c^2 = \Lambda(w_p) m_0 c^2 \\ \tilde{p}_z = -\frac{g \frac{\tilde{w}}{c} + \frac{1}{2}s}{\sqrt{1 + s \frac{\tilde{w}}{c} + g \frac{\tilde{w}^2}{c^2}}} m_0 c \end{array} \right. \end{array} \Leftrightarrow \begin{array}{c} \text{---} \\ \tilde{K} \text{ հակադիր իներցիալ համակարգում} \\ \left\{ \begin{array}{l} \tilde{E}_z = \frac{1 + \frac{1}{2}s \frac{\tilde{w}}{c}}{\sqrt{1 + s \frac{\tilde{w}}{c} + g \frac{\tilde{w}^2}{c^2}}} m_0 c^2 = \Lambda(w_p) m_0 c^2 \\ \tilde{p}_z = -\frac{g \frac{\tilde{w}}{c} + \frac{1}{2}s}{\sqrt{1 + s \frac{\tilde{w}}{c} + g \frac{\tilde{w}^2}{c^2}}} m_0 c \end{array} \right. \end{array} \quad z2-27$$

- ♦ Ողիղ և հակառից էներգիայի և քափի Հայկական առնությունները

$$\begin{cases} \overline{E}_z = \vec{E}_z = E_z \\ \overline{\vec{p}}_z = -\left(\vec{p}_z + s \frac{1}{c} E_z\right) \end{cases} \quad \text{Հ2-28}$$

- ♦ Ողիղ և հակառից քափի միջին գումարի և տարրերության Հայկական առնությունները

$$\begin{cases} \frac{1}{2} (\vec{p}_z + \overline{\vec{p}}_z) = -\frac{1}{2} s \gamma_z (\vec{w}) \left( 1 + \frac{1}{2} s \frac{\vec{w}}{c} \right) m_0 c = -\frac{1}{2} s \frac{1}{c} E_z \\ \frac{1}{2} (\vec{p}_z - \overline{\vec{p}}_z) = -(g - \frac{1}{4} s^2) \gamma_z (\vec{w}) \frac{\vec{w}}{c} m_0 c = m_z \vec{w}_p \end{cases} \quad \text{Հ2-29}$$

- ♦ Անշարժ մասնիկի Հայկական ներքին էներգիայի և Հայկական ներքին քափի քանածները ( $w = 0$ )

$$\begin{cases} E_{z0} = E_0 = m_0 c^2 \\ \vec{p}_{z0} = \overline{\vec{p}}_{z0} = p_{z0} = -\frac{1}{2} s m_0 c \end{cases} \quad \text{Հ2-30}$$

- ♦ Թաքնված կամ խավար էներգիայի և զանգվածի Հայկական քանածներ

$E_{lu} = \frac{p_{z0}^2}{2m_0} = \frac{1}{8} s^2 m_0 c^2 = \frac{1}{8} s^2 E_0$ 
և
 $m_{lu} = \frac{1}{8} s^2 m_0$

Հ2-31

- ♦ Էներգիայի և քափի ուղիղ և հակադարձ Հայկական ծևափոխության հավասարությունները  $\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  ուղիղ իներգիայի համակարգերի միջև երբ  $g \neq 0$

|                                                                                                                                                                                                                                                                                                       |                                                                                                                                                                                                                                                                                                                     |
|-------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| <u>Ուղիղ ծևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                                                                                         | <u>Հակադարձ ծևափոխություններ</u>                                                                                                                                                                                                                                                                                    |
| $\begin{cases} g \frac{E'_z}{c} = \gamma_z (\vec{v}) \left[ \left( g \frac{E_z}{c} \right) - g \frac{\vec{v}}{c} \vec{p}_z \right] \\ \vec{p}'_z = \gamma_z (\vec{v}) \left[ \left( 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \vec{p}_z + \frac{\vec{v}}{c} \left( g \frac{E_z}{c} \right) \right] \end{cases}$ | $\Leftrightarrow$ $\begin{cases} g \frac{E_z}{c} = \gamma_z (\vec{v}) \left[ \left( 1 + s \frac{\vec{v}}{c} \right) \left( g \frac{E'_z}{c} \right) + g \frac{\vec{v}}{c} \vec{p}'_z \right] \\ \vec{p}_z = \gamma_z (\vec{v}) \left[ p'_z - \frac{\vec{v}}{c} \left( g \frac{E'_z}{c} \right) \right] \end{cases}$ |

Հ2-32

- ♦ Շարժմող փորձնական մասնիկի Հայկական լրիվ էներգիայի արտահայտությունը երբ  $g \neq 0$

$$\begin{cases} \left( \frac{g}{c} E_L \right)^2 = \left( g \frac{E_z}{c} \right)^2 + s \left( g \frac{E_z}{c} \right) \vec{p}_z + g (\vec{p}_z)^2 = \left( g \frac{E'_z}{c} \right)^2 + s \left( g \frac{E'_z}{c} \right) \vec{p}'_z + g (\vec{p}'_z)^2 = g(g - \frac{1}{4} s^2)(m_0 c)^2 > 0 \\ \left( \frac{g}{c} E_L \right)^2 = \left( g \frac{E_z}{c} \right)^2 + s \left( g \frac{E_z}{c} \right) \overline{\vec{p}}_z + g (\overline{\vec{p}}_z)^2 = \left( g \frac{E'_z}{c} \right)^2 + s \left( g \frac{E'_z}{c} \right) \overline{\vec{p}}'_z + g (\overline{\vec{p}}'_z)^2 = g(g - \frac{1}{4} s^2)(m_0 c)^2 > 0 \end{cases} \quad \text{Հ2-33}$$

- ♦ Շարժմող փորձնական մասնիկի  $w$  տեղական արագության որոշակի արժեքների դեպքում էներգիայի և քափի համար տեղի ունեն հետևյալ «սարորինակությունները»

$$\begin{cases} \text{ա) լրիւ} & \begin{cases} s < 0 \\ g > \frac{1}{4} s^2 \end{cases} \quad \text{և} \quad w = -\frac{2}{3} c > 0 \quad \text{ապա} \quad E_z = 0 \quad \text{և} \quad p_z = \sqrt{g - \frac{1}{4} s^2} m_0 c \\ \text{բ) լրիւ} & \begin{cases} s < 0 \quad \text{և} \quad g > \frac{1}{4} s^2 \\ s > 0 \quad \text{և} \quad g < 0 \end{cases} \quad \text{և} \quad w = -\frac{1}{2} \frac{s}{g} c > 0 \quad \text{ապա} \quad \overline{p}_z = \vec{p}_z = 0 \quad \text{և} \quad E_z = \sqrt{\frac{g - \frac{1}{4} s^2}{g}} m_0 c^2 \end{cases} \quad \text{Հ2-34}$$

## 5. Հայկական ուժ

◆ Հայկական ուժի տարածական բաղադրիչների սահմանումը ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում

$\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  ուղիղ իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'_z = \frac{d\vec{p}'_z}{dt'} \\ \vec{f}_z = \frac{d\vec{p}_z}{dt} \end{cases} \Leftrightarrow$$

$\overset{\leftarrow}{K}'$  և  $\overset{\leftarrow}{K}$  հակադիր իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \overset{\leftarrow}{f}'_z = \frac{d\overset{\leftarrow}{p}'_z}{dt'} \\ \overset{\leftarrow}{f}_z = \frac{d\overset{\leftarrow}{p}_z}{dt} \end{cases}$$

Հ2-35

◆ Հայկական ուժի բվային բաղադրիչների սահմանումը ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում

$\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  ուղիղ իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'^0_z = \frac{d}{dt'} \left( g \frac{E'_z}{c} \right) \\ \vec{f}^0_z = \frac{d}{dt} \left( g \frac{E_z}{c} \right) \end{cases} \Leftrightarrow$$

$\overset{\leftarrow}{K}'$  և  $\overset{\leftarrow}{K}$  հակադիր իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \overset{\leftarrow}{f}'^0_z = \frac{d}{dt'} \left( g \frac{E'_z}{c} \right) \\ \overset{\leftarrow}{f}^0_z = \frac{d}{dt} \left( g \frac{E_z}{c} \right) \end{cases}$$

Հ2-36

◆ Հայկական ուժի տարածական բաղադրիչների բամաձները ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում

$\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  ուղիղ իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'_z = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\gamma_z^3(\vec{u})\vec{b} \\ \vec{f}_z = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\gamma_z^3(\vec{w})\vec{a} \end{cases} \Leftrightarrow$$

$\overset{\leftarrow}{K}'$  և  $\overset{\leftarrow}{K}$  հակադիր իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \overset{\leftarrow}{f}'_z = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\gamma_z^3(\overset{\leftarrow}{u})\overset{\leftarrow}{b} \\ \overset{\leftarrow}{f}_z = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\gamma_z^3(\overset{\leftarrow}{w})\overset{\leftarrow}{a} \end{cases}$$

Հ2-37

◆ Հայկական ուժի բվային բաղադրիչների բամաձները ուղիղ և հակադիր իներցիալ համակարգերում

$\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  ուղիղ իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'^0_z = -g(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\frac{\vec{u}}{c}\gamma_z^3(\vec{u})\vec{b} = g\frac{\vec{u}}{c}\vec{f}'_z \\ \vec{f}^0_z = -g(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\frac{\vec{w}}{c}\gamma_z^3(\vec{w})\vec{a} = g\frac{\vec{w}}{c}\vec{f}_z \end{cases} \Leftrightarrow$$

$\overset{\leftarrow}{K}'$  և  $\overset{\leftarrow}{K}$  հակադիր իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \overset{\leftarrow}{f}'^0_z = -g(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\frac{\overset{\leftarrow}{u}}{c}\gamma_z^3(\overset{\leftarrow}{u})\overset{\leftarrow}{b} = g\frac{\overset{\leftarrow}{u}}{c}\overset{\leftarrow}{f}'_z \\ \overset{\leftarrow}{f}^0_z = -g(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\frac{\overset{\leftarrow}{w}}{c}\gamma_z^3(\overset{\leftarrow}{w})\overset{\leftarrow}{a} = g\frac{\overset{\leftarrow}{w}}{c}\overset{\leftarrow}{f}_z \end{cases}$$

Հ2-38

◆ Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսության մեջ պահպանվում է Նյուտոնի մեքանիկայի երկրորդ օրենքը, եթե մենք Նյուտոնի դասական ուժի փոխարեն օգտագործենք Հայկական ուժը, դասական զանգվածի փոխարեն օգտագործենք Հայկական զանգվածը և վերջապես տեղական կամ Նյուտոնյան արագացման փոխարեն օգտագործենք Հայկական արագացմանը:

$\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  ուղիղ իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'_z = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\vec{a}_z = m_{z0}\vec{a}_z \\ \vec{f}_z = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\vec{d}_z = m_{z0}\vec{d}_z \end{cases} \Leftrightarrow$$

$\overset{\leftarrow}{K}'$  և  $\overset{\leftarrow}{K}$  հակադիր իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \overset{\leftarrow}{f}'_z = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\overset{\leftarrow}{a}_z = m_{z0}\overset{\leftarrow}{a}_z \\ \overset{\leftarrow}{f}_z = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\overset{\leftarrow}{d}_z = m_{z0}\overset{\leftarrow}{d}_z \end{cases}$$

Հ2-39

◆ Հայկական հարաբերականության հասուլ տեսությամ մեջ պահպանվում են նաև Նյուտոնի մեքանիկայի սոսացին և երրորդ օրենքները: Հայկական ուժի մեծությունը բոլոր ուժի իներցիալ համակարգերում կամ բոլոր հակառիք իներցիալ համակարգերում պահպանվում է, իսկ ուժի և հակառիք իներցիալ համակարգերի միջև Հայկական ուժը փոխում է միայն նշանը:

Նյուտոնի մեքանիկայի առաջին օրենքը

$$\begin{cases} \vec{f}_z = \vec{f}'_z \\ \overleftarrow{f}_z = \overleftarrow{f}'_z \end{cases} \Leftrightarrow$$

Նյուտոնի մեքանիկայի երրորդ օրենքը

$$\begin{cases} \overleftarrow{f}_z = -\vec{f}_z \\ \overleftarrow{f}'_z = -\vec{f}'_z \end{cases}$$

Հ2-40

## 6. Բացարձակ ուժ

◆ Բացարձակ ուժի տարածական բաղադրիչների սահմանումը ուժի և հակառիք իներցիալ համակարգերում

$\vec{K}'$  և  $\vec{K}$  ուժի իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'_p = \frac{d\vec{p}'_z}{d\tau} \\ \vec{f}_p = \frac{d\vec{p}_z}{d\tau} \end{cases} \Leftrightarrow$$

$\overleftarrow{K}'$  և  $\overleftarrow{K}$  հակառիք իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \overleftarrow{f}'_p = \frac{d\overleftarrow{p}'_z}{d\tau} \\ \overleftarrow{f}_p = \frac{d\overleftarrow{p}_z}{d\tau} \end{cases}$$

Հ2-41

◆ Բացարձակ ուժի բվային բաղադրիչների սահմանումը

$$\begin{cases} \overleftarrow{f}'^0_p = \vec{f}'^0_p = f'_p = \frac{d}{d\tau} \left( \frac{g}{c} E'_z \right) \\ \overleftarrow{f}^0_p = \vec{f}^0_p = f^0_p = \frac{d}{d\tau} \left( \frac{g}{c} E_z \right) \end{cases}$$

Հ2-42

◆ Միևնույն իներցիալ համակարգերում ազդող և հակազդող բացարձակ ուժերի բվային և տարածական բաղադրիչների միջև տեղի ունեն հետևյալ Հայկական առնչությունները

$K$  իներցիալ համակարգում

$$\begin{cases} \overleftarrow{f}^0_p = \vec{f}^0_p = f^0_p \\ \overleftarrow{f}_p = - \left( \vec{f}_p + \frac{s}{g} \vec{f}'_p \right) \end{cases} \Leftrightarrow$$

$K'$  իներցիալ համակարգում

$$\begin{cases} \overleftarrow{f}'^0_p = \vec{f}'^0_p = f'_p \\ \overleftarrow{f}'_p = - \left( \vec{f}'_p + \frac{s}{g} \vec{f}^0_p \right) \end{cases}$$

Հ2-43

◆ Բացարձակ ուժի բվային բաղադրիչների Հայկական բանաձևերը  $K$  և  $K'$  ուժի և հակառիք իներցիալ համակարգերում և կապը Հայկական ուժի հետ

$K$  ուժի և հակառիք իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}^0_p = -g(g - \frac{1}{4}s^2)m_0 \frac{\vec{w}_p}{c} \vec{a}_z = g \frac{\vec{w}_p}{c} \vec{f}_z \\ \overleftarrow{f}^0_p = -g(g - \frac{1}{4}s^2)m_0 \frac{\overleftarrow{w}_p}{c} \overleftarrow{a}_z = g \frac{\overleftarrow{w}_p}{c} \overleftarrow{f}_z \end{cases} \Leftrightarrow$$

$K'$  ուժի և հակառիք իներցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'^0_p = -g(g - \frac{1}{4}s^2)m_0 \frac{\vec{u}_p}{c} \vec{a}_z = g \frac{\vec{u}_p}{c} \vec{f}_z \\ \overleftarrow{f}'^0_p = -g(g - \frac{1}{4}s^2)m_0 \frac{\overleftarrow{u}_p}{c} \overleftarrow{a}_z = g \frac{\overleftarrow{u}_p}{c} \overleftarrow{f}_z \end{cases}$$

Հ2-44

◆ Բացարձակ ուժի տարածական բաղադրիչների Հայկական բանաձեռքը  $K$  և  $K'$  ուղիղ և հակառայիր իմերցիալ համակարգերում

$K$  ուղիղ և հակառայիր իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}_p = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\gamma_z(\vec{w})\vec{a}_z = \gamma_z(\vec{w})\vec{f}_z \\ \underline{\vec{f}}_p = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\gamma_z(\underline{\vec{w}})\underline{\vec{a}}_z = \gamma_z(\underline{\vec{w}})\underline{\vec{f}}_z \end{cases} \Leftrightarrow$$

$K'$  ուղիղ և հակառայիր իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'_p = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\gamma_z(\vec{u})\vec{a}_z = \gamma_z(\vec{u})\vec{f}'_z \\ \underline{\vec{f}}'_p = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0\gamma_z(\underline{\vec{u}})\underline{\vec{a}}_z = \gamma_z(\underline{\vec{u}})\underline{\vec{f}}'_z \end{cases} \quad \text{Հ2-45}$$

◆ Բացարձակ ուժի բվային բաղադրիչները արտահայտված բացարձակ ուժի տարածական բաղադրիչներով

$K$  ուղիղ և հակառայիր իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}_p^0 = g\frac{\vec{w}}{c}\vec{f}_p \\ \underline{\vec{f}}_p^0 = g\frac{\underline{\vec{w}}}{c}\underline{\vec{f}}_p \end{cases} \Leftrightarrow$$

$K'$  ուղիղ և հակառայիր իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \vec{f}'_p^0 = g\frac{\vec{u}}{c}\vec{f}'_p \\ \underline{\vec{f}}'_p^0 = g\frac{\underline{\vec{u}}}{c}\underline{\vec{f}}'_p \end{cases} \quad \text{Հ2-46}$$

◆ Լրիվ բացարձակ ուժի Հայկական բանաձեռքը  $K$  ուղիղ և հակառայիր իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \left(\vec{f}_p^0\right)^2 + s\vec{f}_p^0\vec{f}_p + g\left(\vec{f}_p\right)^2 = g\left(1 + s\frac{\vec{w}}{c} + g\frac{\vec{w}^2}{c^2}\right)\left(\vec{f}_p\right)^2 = gf_z^2 \\ \left(\underline{\vec{f}}_p^0\right)^2 + s\underline{\vec{f}}_p^0\underline{\vec{f}}_p + g\left(\underline{\vec{f}}_p\right)^2 = g\left(1 + s\frac{\underline{\vec{w}}}{c} + g\frac{\underline{\vec{w}}^2}{c^2}\right)\left(\underline{\vec{f}}_p\right)^2 = gf_z^2 \end{cases} \quad \text{Հ2-47}$$

◆ Լրիվ բացարձակ ուժի Հայկական բանաձեռքը  $K'$  ուղիղ և հակառայիր իմերցիալ համակարգերում

$$\begin{cases} \left(\vec{f}'_p^0\right)^2 + s\vec{f}'_p^0\vec{f}'_p + g\left(\vec{f}'_p\right)^2 = g\left(1 + s\frac{\vec{u}}{c} + g\frac{\vec{u}^2}{c^2}\right)\left(\vec{f}'_p\right)^2 = gf_z^2 \\ \left(\underline{\vec{f}}'_p^0\right)^2 + s\underline{\vec{f}}'_p^0\underline{\vec{f}}'_p + g\left(\underline{\vec{f}}'_p\right)^2 = g\left(1 + s\frac{\underline{\vec{u}}}{c} + g\frac{\underline{\vec{u}}^2}{c^2}\right)\left(\underline{\vec{f}}'_p\right)^2 = gf_z^2 \end{cases} \quad \text{Հ2-48}$$

◆ Ազրող բացարձակ ուժի բվային և տարածական բաղադրիչների ուղիղ և հակառարձ Հայկական ծնափոխության հավասարումները

$$\begin{cases} \vec{f}_p^0 = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c}\right]\vec{f}_p^0 + g\frac{\vec{v}_p}{c}\vec{f}_p' \\ \vec{f}_p = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c}\right]\vec{f}_p' - \frac{\vec{v}_p}{c}\vec{f}_p \end{cases} \Leftrightarrow$$

$$\begin{cases} \vec{f}'_p^0 = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c}\right]\vec{f}_p^0 - g\frac{\vec{v}_p}{c}\vec{f}_p \\ \vec{f}'_p = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\vec{v}_p}{c}\right]\vec{f}_p + \frac{\vec{v}_p}{c}\vec{f}_p^0 \end{cases} \quad \text{Հ2-49}$$

◆ Հակազրող բացարձակ ուժի բվային և տարածական բաղադրիչների ուղիղ և հակառարձ Հայկական ծնափոխության հավասարումները

$$\begin{cases} \underline{\vec{f}}_p^0 = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\underline{\vec{v}}_p}{c}\right]\underline{\vec{f}}_p^0 + g\frac{\underline{\vec{v}}_p}{c}\underline{\vec{f}}_p' \\ \underline{\vec{f}}_p = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\underline{\vec{v}}_p}{c}\right]\underline{\vec{f}}_p' - \frac{\underline{\vec{v}}_p}{c}\underline{\vec{f}}_p \end{cases} \Leftrightarrow$$

$$\begin{cases} \underline{\vec{f}}'_p^0 = \left[\Lambda(v_p) - \frac{1}{2}s\frac{\underline{\vec{v}}_p}{c}\right]\underline{\vec{f}}_p^0 - g\frac{\underline{\vec{v}}_p}{c}\underline{\vec{f}}_p \\ \underline{\vec{f}}'_p = \left[\Lambda(v_p) + \frac{1}{2}s\frac{\underline{\vec{v}}_p}{c}\right]\underline{\vec{f}}_p + \frac{\underline{\vec{v}}_p}{c}\underline{\vec{f}}_p^0 \end{cases} \quad \text{Հ2-50}$$

## Հղումներ

1. *Edwards W F, "Special relativity in anisotropic space", Am. J. Phys. 31 482-90, 1963*
2. *Jean-Marc Levy-Leblond, "One more derivation of the Lorentz transformation", Universite Paris, 1975*
3. *Jian Qi Shen, "Lorentz, Edwards transformations and the principle of permutation invariance", Peoples Republic of China, 2008*
4. *Shan Gao, "Relativity Without Light: aFurther suggestion", University of Sydney*
5. *Stephenson and Kilminster, "Special relativity for Physicists", (London, 1958)*
6. *Vittorio Berzi and Vittorio Gorini, "Reciprocity Principle and the Lorentz Transformations", (Journal of Mathematical Physics), Volume 10, Number 8, August 1969*

## Մեր Էլեկտրոնային Հասցեները

1. *Ռոբերտ Նազարյան - [robert@armeniantheory.com](mailto:robert@armeniantheory.com)*
2. *Հայկ Նազարյան - [haik@armeniantheory.com](mailto:haik@armeniantheory.com)*

## Հայկական Տեսության Պաշտոնական Կայքէջը

<http://www.armeniantheory.com>

~~~~~

Սի խնդրանք մեր հոդված-գրքույկի հարգարժան ընթերցողներին: Շարադրման մեջ տպագրական կամ շարահյուսական վրիպումներ հայտնաբերելու դեպքում, խնդրում ենք տեղյակ պահել մեզ վերոհիշյալ էլեկտրոնային փոստով: Իսկ եթե դուք հայտնաբերեք իմաստափրական կամ մաքենատիկական սայրաքումներ, ապա ներող եղեք: Դա միմիայն մեր մեղքն է և ոչ քեզ Հայկական Տեսության կամ առավել ևս նորին մեծություն Մաքենատիկայի, ում հետ մեր հարրողակցությունը այդ պահին կարող է բուլացնել եք:

Armenian Theory of Special Relativity

Robert Nazaryan^{1*}, Haik Nazaryan²

¹Yerevan State University, 1 Alek Manukyan Street, Yerevan 0025, Armenia

²California State University Northridge, 18111 Nordhoff Street, Northridge, CA 91330-8295

By using the principle of relativity (first postulate), together with new defined nature of the universal speed (our second postulate) and homogeneity of time-space (our third postulate), we derive the most general transformation equations of relativity in one dimensional space. According to our new second postulate, the universal (not limited) speed c in Armenian Theory of Special Relativity is not the actual speed of light but it is the speed of time which is the same in all inertial systems. Our third postulate: the homogeneity of time-space is necessary to furnish linear transformation equations. We also state that there is no need to postulate the isotropy of time-space. Our article is the accumulation of all efforts from physicists to fix the Lorentz transformation equations and build correct and more general transformation equations of relativity which obey the rules of logic and fundamental group laws without internal philosophical and physical inconsistencies.

PACS: 03.30.+p, 04.20.Fy

On the basis of the previous works of different authors,^[2,3,4,5] a sense of hope was developed that it is possible to build a general theory of Special Relativity without using light phenomena and its velocity as an invariant limited speed of nature. The authors also explore the possibility to discard the postulate of isotropy time-space.^[1,4]

In the last five decades, physicists gave special attention and made numerous attempts to construct a theory of Special Relativity from more general considerations, using abstract and pure mathematical approaches rather than relying on so called experimental facts.^[6]

After many years of research we came to the conclusion that previous authors did not get satisfactory solutions and they failed to build the most general transformation equations of Special Relativity even in one dimensional space, because they did not properly define the universal invariant velocity and did not fully deploy the properties of anisotropic time-space.

However, it is our pleasure to inform the scientific community that we have succeeded to build a mathematically solid theory which is an unambiguous generalization of Special Relativity in one dimensional space.

The principle of relativity is the core of the theory relativity and it requires that the inverse time-space transformations between two inertial systems assume the same functional forms as the original (direct) transformations. The principle of homogeneity of time-space is also necessary to furnish linear time-space transformations respect to time and space.^[2,3,5]

There is also no need to use the principle of isotropy time-space, which is the key to our success.

To build the most general theory of Special Relativity in one physical dimension, we use the following three postulates:

$$\left\{ \begin{array}{l} 1. \text{ All physical laws have the same mathematical functional forms in all inertial systems.} \\ 2. \text{ There exists a universal, not limited and invariant boundary speed } c, \text{ which is the speed of time.} \\ 3. \text{ In all inertial systems time and space are homogeneous (Special Relativity).} \end{array} \right. \quad (1)$$

Besides the postulates (1), for simplicity purposes we also need to use the following initial conditions as well:

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{When } t = t' = t'' = \dots = 0 \\ \text{Then origins of all inertial systems coincide each other, therefore } x_0 = x'_0 = x''_0 = \dots = 0 \end{array} \right. \quad (2)$$

Because of the first and third postulates (1), time and space transformations between two inertial systems are linear:

$$\begin{array}{c} \text{Direct transformations} \\ \left\{ \begin{array}{l} t' = \beta_1(v)t + \beta_2(v)x \\ x' = \gamma_1(v)x + \gamma_2(v)t \end{array} \right. \end{array} \quad \text{and} \quad \begin{array}{c} \text{Inverse transformations} \\ \left\{ \begin{array}{l} t = \beta_1(v')t' + \beta_2(v')x' \\ x = \gamma_1(v')x' + \gamma_2(v')t' \end{array} \right. \end{array} \quad (3)$$

In this letter we only introduce, without proof, our new results such as: Armenian transformation equations, Armenian gamma functions, Armenian interval, Armenian Lagrangian function, Armenian energy and momentum formulas, Armenian momentum formula for rest particle, Armenian dark energy formula, Armenian transformation equations for energy and momentum, Armenian mass, acceleration and force formulas. All new physical quantities has Armenian subscript letter ζ .

* - To whom correspondence shoud be addressed. Email: robert@armeniantheory.com

Armenian Relativistic Kinematics

Using our postulates (1) with the initial conditions (2) and implementing them into the general form of transformation equations (3), we finally get the most general transformation equations in one physical dimension, which we call - **Armenian transformation equations**. Armenian transformation equations, contrary to the Lorentz transformation equations, has two new constants (s and g) which characterize anisotropy and homogeneity of time-space. Lorentz transformation equations and all other formulas can be obtained from the Armenian Theory of Special Relativity by substituting $s = 0$ and $g = -1$.

Direct transformations	Inverse transformations
$\begin{cases} t' = \gamma_{\zeta}(v) \left[(1 + s \frac{v}{c})t + g \frac{v^2}{c^2}x \right] \\ x' = \gamma_{\zeta}(v)(x - vt) \end{cases}$	and $\begin{cases} t = \gamma_{\zeta}(v') \left[\left(1 + s \frac{v'}{c}\right)t' + g \frac{v'^2}{c^2}x' \right] \\ x = \gamma_{\zeta}(v')(x' - v't') \end{cases}$

(4)

Relations between reciprocal and direct relative velocities are:

$$\begin{cases} v' = -\frac{v}{1 + s \frac{v}{c}} \\ v = -\frac{v'}{1 + s \frac{v'}{c}} \end{cases} \Rightarrow (1 + s \frac{v}{c})(1 + s \frac{v'}{c}) = 1$$
(5)

Armenian gamma functions for direct and reciprocal relative velocities, with Armenian subscript letter ζ , are:

$$\begin{cases} \gamma_{\zeta}(v) = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{v}{c} + g \frac{v^2}{c^2}}} > 0 \\ \gamma_{\zeta}(v') = \frac{1}{\sqrt{1 + s \frac{v'}{c} + g \frac{v'^2}{c^2}}} > 0 \end{cases} \Rightarrow \gamma_{\zeta}(v)\gamma_{\zeta}(v') = \frac{1}{1 - g \frac{vv'}{c^2}} > 0$$
(6)

Relations between reciprocal and direct Armenian gamma functions are:

$$\begin{cases} \gamma_{\zeta}(v') = \gamma_{\zeta}(v)(1 + s \frac{v}{c}) > 0 \\ \gamma_{\zeta}(v) = \gamma_{\zeta}(v') \left(1 + s \frac{v'}{c}\right) > 0 \end{cases} \text{ also } \gamma_{\zeta}(v')v' = -\gamma_{\zeta}(v)v$$
(7)

Armenian invariant interval (we are using Armenian letter t) has the following expression:

$$t^2 = (ct')^2 + s(ct')x' + gx'^2 = (ct)^2 + s(ct)x + gx^2 > 0$$
(8)

Armenian formulas of time, length and mass changes in K and K' inertial systems are:

$\begin{cases} t = \gamma_{\zeta}(v)t_0 = \frac{t_0}{\sqrt{1 + s \frac{v}{c} + g \frac{v^2}{c^2}}} \\ l = \frac{l_0}{\gamma_{\zeta}(v)} = l_0 \sqrt{1 + s \frac{v}{c} + g \frac{v^2}{c^2}} \\ m = \gamma_{\zeta}(v)m_0 = \frac{m_0}{\sqrt{1 + s \frac{v}{c} + g \frac{v^2}{c^2}}} \end{cases}$	and $\begin{cases} t' = \gamma_{\zeta}(v')t_0 = -\frac{t_0}{\sqrt{1 + s \frac{v'}{c} + g \frac{v'^2}{c^2}}} \\ l' = \frac{l_0}{\gamma_{\zeta}(v')} = l_0 \sqrt{1 + s \frac{v'}{c} + g \frac{v'^2}{c^2}} \\ m' = \gamma_{\zeta}(v')m_0 = \frac{m_0}{\sqrt{1 + s \frac{v'}{c} + g \frac{v'^2}{c^2}}} \end{cases}$
--	--

(9)

Transformations formulas for velocities (addition and subtraction) and Armenian gamma functions are.

$\begin{cases} u = u' \oplus v = \frac{u' + v + s \frac{vu'}{c}}{1 - g \frac{vu'}{c^2}} \\ \gamma_{\zeta}(u) = \gamma_{\zeta}(v)\gamma_{\zeta}(u') \left(1 - g \frac{vu'}{c^2}\right) \end{cases}$	and $\begin{cases} u' = u \ominus v = \frac{u - v}{1 + s \frac{v}{c} + g \frac{vu}{c^2}} \\ \gamma_{\zeta}(u') = \gamma_{\zeta}(v)\gamma_{\zeta}(u) \left(1 + s \frac{v}{c} + g \frac{vu}{c^2}\right) \end{cases}$
--	---

(10)

If we in the K inertial system use the following notations for mirror reflection of time and space coordinates:

$$\begin{cases} \bar{t} & - \text{ mirror reflection of time } t \\ \bar{x} & - \text{ mirror reflection of space } x \end{cases} \quad (11)$$

Then the Armenian relation between reflected (\bar{t}, \bar{x}) and normal (t, x) time-space coordinates of the same event are:

$$\begin{cases} \bar{t} = t + \frac{1}{c}sx \\ \bar{x} = -x \end{cases} \quad \text{and} \quad \begin{cases} t = \bar{t} + \frac{1}{c}s\bar{x} \\ x = -\bar{x} \end{cases} \quad (12)$$

The ranges of velocity w for the free moving particle, depending on the domains of time-space constants s and g , are:

$g \setminus s$	$s < 0$	$s = 0$	$s > 0$
$g < 0$	$0 < w < w_0$	$0 < w < c\sqrt{-\frac{1}{g}}$	$0 < w < w_0$
$g \geq 0$	$0 < w < -\frac{1}{s}c$	$0 < w < \infty$	$0 < w < \infty$

(13)

$$\text{Where } w_0 \text{ is the fixed velocity value for } g < 0, \text{ which equals to: } w_0 = -\frac{1}{g}\left(\frac{1}{2}s + \sqrt{\left(\frac{1}{2}s\right)^2 - g}\right)c > 0 \quad (14)$$

Table (13) shows that there exists four different and distinguished range of velocities w for free moving particle, which are produced by different domains of time-space constants s and g as shown in the table below:

$g < 0, s = 0$	$g < 0, s < 0, s > 0$	$g \geq 0, s < 0$	$g \geq 0, s \geq 0$
$0 < w < c\sqrt{-\frac{1}{g}}$	$0 < w < w_0$	$0 < w < -\frac{1}{s}c$	$0 < w < \infty$

(15)

Table (15) shows us that each distinct domains of (s, g) time-space constants corresponds to its own unique range of velocities, so therefore we can suggest that each one of them represents one of the four fundamental forces of nature with different flavours (depending on domains of s).

Armenian Relativistic Dynamics

Armenian formulas for acceleration transformations between K' and K inertial systems are:

$$\begin{cases} a' = \frac{1}{\gamma_{\zeta}^3(v)\left(1 + s\frac{v}{c} + g\frac{vu}{c^2}\right)^3}a \\ a = \frac{1}{\gamma_{\zeta}^3(v)\left(1 - g\frac{vu'}{c^2}\right)^3}a' \end{cases} \quad (16)$$

Armenian acceleration formula, which is invariant for given movement, we define as:

$$a_{\zeta} = \gamma_{\zeta}^3(u)a = \gamma_{\zeta}^3(u')a' \quad (17)$$

Armenian relativistic Lagrangian function for free moving particle with velocity w is:

$$\mathcal{L}_{\zeta}(w) = -m_0c^2\sqrt{1 + s\frac{w}{c} + g\frac{w^2}{c^2}} \quad (18)$$

Armenian relativistic energy and momentum formulas for free moving particle with velocity w are:

$$\begin{cases} E_{\zeta}(w) = \gamma_{\zeta}(w)(1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c})m_0c^2 = \frac{1 + \frac{1}{2}s\frac{w}{c}}{\sqrt{1 + s\frac{w}{c} + g\frac{w^2}{c^2}}}m_0c^2 \\ p_{\zeta}(w) = -\gamma_{\zeta}(w)(g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s)m_0c = -\frac{g\frac{w}{c} + \frac{1}{2}s}{\sqrt{1 + s\frac{w}{c} + g\frac{w^2}{c^2}}}m_0c \end{cases} \quad (19)$$

First approximation of the Armenian relativistic energy and momentum formulas (19) are:

$$\begin{cases} E_\zeta(w) \approx m_0c^2 - (g - \frac{1}{4}s^2)(\frac{1}{2}m_0w^2) = m_0c^2 + \frac{1}{2}m_{\zeta_0}w^2 \\ p_\zeta(w) \approx -\frac{1}{2}sm_0c - (g - \frac{1}{4}s^2)(m_0w) = -\frac{1}{2}sm_0c + m_{\zeta_0}w \end{cases} \quad (20)$$

Where we denote m_{ζ_0} as the Armenian rest mass, which equals to:

$$m_{\zeta_0} = -(g - \frac{1}{4}s^2)m_0 \geq 0 \quad (21)$$

Armenian momentum formula for rest particle ($w = 0$), which is a very new and bizarre result, is:

$$p_\zeta(0) = -\frac{1}{2}sm_0c \quad (22)$$

From (22) we obtain Armenian dark energy and dark mass formulas, with Armenian subscript letter ζu , and they are:

$$E_{\zeta u} = \frac{p_{\zeta 0}^2}{2m_0} = \frac{1}{8}s^2m_0c^2 = \frac{1}{8}s^2E_0 \quad \text{and} \quad m_{\zeta u} = \frac{1}{8}s^2m_0 \quad (23)$$

Armenian energy and momentum transformation equations ($s \neq 0$) are:

<u>Direct transformations</u>	<u>Inverse transformations</u>
$g \frac{E'_\zeta}{c} = \gamma_\zeta(v) \left[\left(g \frac{E_\zeta}{c} \right) - g \frac{v}{c} p_\zeta \right]$	$g \frac{E'_\zeta}{c} = \gamma_\zeta(v) \left[(1 + s \frac{v}{c}) \left(g \frac{E_\zeta}{c} \right) + g \frac{v}{c} p'_\zeta \right]$
$p'_\zeta = \gamma_\zeta(v) \left[(1 + s \frac{v}{c}) p_\zeta + \frac{v}{c} \left(g \frac{E_\zeta}{c} \right) \right]$	$p_\zeta = \gamma_\zeta(v) \left[p'_\zeta - \frac{v}{c} \left(g \frac{E'_\zeta}{c} \right) \right]$

From (24) we get the following invariant Armenian relation:

$$\left(g \frac{E_\zeta}{c} \right)^2 + s \left(g \frac{E_\zeta}{c} \right) p_\zeta + g(p_\zeta)^2 = \left(g \frac{E'_\zeta}{c} \right)^2 + s \left(g \frac{E'_\zeta}{c} \right) p'_\zeta + g(p'_\zeta)^2 = g(g - \frac{1}{4}s^2)(m_0c)^2 \quad (25)$$

Armenian force components in K and K' inertial systems are (see full article):

$$\begin{cases} F_\zeta^0 = \frac{d}{dt} \left(\frac{g}{c} E_\zeta \right) = g \frac{u}{c} F_\zeta \\ F_\zeta = \frac{d}{dt} (p_\zeta) = m_{\zeta 0} a_\zeta \end{cases} \quad \text{and} \quad \begin{cases} F'^0_\zeta = \frac{d}{dt'} \left(\frac{g}{c} E'_\zeta \right) = g \frac{u'}{c} F'_\zeta \\ F'_\zeta = \frac{d}{dt} (p'_\zeta) = m_{\zeta 0} a'_\zeta \end{cases} \quad (26)$$

From (26) it follows that Armenian force space components are also invariant:

$$F_\zeta = F'_\zeta = m_{\zeta 0} a_\zeta \quad (27)$$

As you can see (15), we are few steps away to construct a unified field theory, but the final stage of the construction will come after we finish the Armenian Theory of Special Relativity in three dimensions. You can get our full article (in Armenian language) via E-mail or from http://ia601609.us.archive.org/28/items/ArmenianTheoryOfSpecialRelativity/ARM_ODM.pdf.

References

- [1] Edwards W F, 1963, *Am. J. Phys.* **31**, 482-90.
- [2] Jean-Marc Levy-Leblond, 1976, *Am. J. Phys.* Vol. **44**, No. **3**.
- [3] Vittorio Berzi and Vittorio Gorini, 1969, *J. Math. Phys.*, Vol. **10**, No. **8**.
- [4] Jian Qi Shen, *Lorentz, Edwards transformations and the principle of permutation invariance*, (China, 2008).
- [5] Shan Gao, *Relativiti without light: a further suggestion*, (University of Sydney).
- [6] G. Stephenson and C. W. Kilmister, *Special relativity for Physicists*, (Longmans, London, 1958), Ch. 1.

Subject:

Հայաստանի Հատուկ Գիտական Հետազոտությունների Հիմնարկություն (ՀՀԳՀՀ)

21 Փետրվարի 2013թ., Լու Անջելոս, ԱՄՆ

Հարգելի Սպարապետ Մեյրան Օհանյան,

Գործի լրջությունը թելադրում է ինձ, որ խեմ Զեր թանկ ժամանակի մի մասը և սեռեմ Զեր ուշադրությունը առանձնահատուկ կարևորություն ունեցող հետևյալ հանգամանքների վրա:

Թող Զեզ հայտնի լինի, որ անցյալի դարի առաջին կետում՝ Հայզենբերգի ստեղծած Քվանտային մեքանիկան (1925թ.) և Դիրակի ստեղծած Հարաբերական քվանտային մեքանիկան (1928թ.) հանդիսացան տեսական ֆիզիկայի կարապի երգերը: Անցել է մոտ 85 տարի և տեսական ֆիզիկան այլևս ոչ մի ուրիշ տեսություն չի կարողացել ստեղծել: Օգտվելով տեսական ֆիզիկայում ստեղծված այդ երկարատև դատարկությունից պատեհապաշտ «Փիզիկոսները», որոնց ծագումը շատ պարզ է մեզ, լցրին բազում կեղծ գիտական տեսություններով, ինչպես օրինակ. “String Theory”, “K Theory”, “Big Bang Theory” և այլն...

Աշխարհում ինչ որ մի քան շատ վաղուց ձիւտ չե...

Տեսական ֆիզիկան ամրող Աշխարհում և ի մասնավորի Հայաստանում գտնվում է շատ խորը սառցակալված վիճակում և երբ ձնահալքը կսկսվի ու սառուցը տեղից կշարժվի շատ դժվար է ասել: Տեսական ֆիզիկան թևակոխել է հավատաքննության և խավարի մի նոր դարաշրջան:

Հարց է առաջանում թե ինչո՞ւ եմ ես այս բոլորը ասում, կարծես թե գիտության հետ ուղղակի կապ չունեցող նախարարությանը, և ոչ յեւ «գիտության և լուսավորության» նախարարությանը: Պատասխանը շատ պարզ է, որովհետև գիտության նախարարը իր կարողությունները ավելի շատ ցուցադրում է «ԿՎՆ»-ի մրցումների մեջ քան թե Հայաստանում գիտության զարգացման ասպարեզում:

Ես Էլեկտրոնիկ նամակով դիմել եմ տարբեր նախարարությունների, ներառյալ նաև Զեր նախարարության խոսնակին (23 Դեկտեմբերի 2012թ.): Ես Էլեկտրոնային նամակներով դիմել եմ նաև Էլեկտրոնային փոստարքի ունեցող բոլոր Հայ ֆիզիկոսներին (100-ից ավելի): Բայց, նմուշի համար, նրանցից գոնք մեկը, ըստ հոդվածի բովանդակության, չարձագանքեց: Գոնք մեկը չասաց, որ մեր ստեղծած նոր տեսությունը սիսալ է կամ հիմարություն է և կամ էլ չասաց մի որևէ այլն քան: Բացարձակապես ոչ մի արձագանք... Սա լրությամբ սպանելու տեքնոլոգիա է, որը օգտագործվել է մեր նկատմամբ շատ վաղուց և այժմ Էլ օգտագործվում է: Մեր հոդվածը տպագրման համար ուղարկեցինք նաև AJS (Armenian Journal of Physics): Անցել է երկու ամիս և ոչ մի պատասխան: Բացառություն է կազմում միայն Սփյուռքի նախարարությունը, որը արձագանքեց մեզ, բայց չցանկացավ օգնել, որովհետև տառապում է «Արթուր Պողոսյան»-ի հիվանդությամբ և մենք դարձանք այդ իրավիճակի քավության նոխազը:

Ինչո՞ւ եմ ես դիմում Հայաստանի Սպարապետին:

ԱՄՆ-ի պաշտպանության նախարարության հովանու ներքո գործում է «ԴԱՌՊԱ» գործակալությունը, որի նպատակն է. «**Ապահովել ԱՄՆ-ի ուղմական տերնիկագիտական գերակայությունը և կանխել տերնիկագիտական անակնկալները, որոնք կարող են վնասել ԱՄՆ-ի ազգային անվտանգությանը:** ԴԱՌՊԱ-ն հովանավորում է **բոլոր հեղափոխական բարձրարձեր հետազոտությունները, որոնք կկամրջեն հիմնարար հայտնագործությունների և դրանց ուղմական օգտագործման միջև եղած վիճը:**»

Ես առաջարկում եմ ստեղծել Հայաստանի Հատուկ Գիտական Հետազոտությունների Հիմնարկություն (ՀՀԳՀՀ), որի գործունեության հիմքում ընկած կլինի մեր ստեղծած Հայկական Տեսությունը և դրանից բխող բոլոր նոր տեքնիկազիտական անակնկալները և աննախադեպ հայտնագործությունները...

Եթե մեր «Հայկական Բանակ» երգի մեջ ասվում է որ. «Մերն է լինելու այս նոր հազարամյակը», ապա այն օդից չի զալու մեզ, այլ բացի ռազմական հաջողություններից, այն կատարվելու է նաև գիտատեքնիկական հեղաշրջմամբ՝ նոր տեսական զարաֆարների մարմնացումով։ Ֆիզիկայի մեջ դա հանդիսանալու է մեր ստեղծած «Հայկական Տեսություն»-ը և վերջ։

Հարգելի Սպարապետ, «Միաշափ Գոյերի Հարաբերական Շարժման Տեսություն - Ազատ Շարժում» հոդվածը հանդիսանում է մեր հիմնարար «Հայկական Տեսություն» աշխատության միայն մեկ ենթաբաժինը։ Այս ենթաբաժինը առանձնացնելով հիմնական աշխատությունից և վերաբարեցնելով որպես առանձին ինքնուրույն հոդված, մենք նվիրեցինք այն մեր Շուշիի ազատագրման 20 ամյակին (բայց ո՞վ իմացավ)։

Մեր հոդվածը կցված է այս նամակին կամ Դուք կարող եք նաև վերցնել այստեղից։

http://www.armeniantheory.com/atfiles/arm_odm/pdf/arm_odm_book.pdf

Առաջին հայացքից անմեղ վերնագրով մեր հոդվածը, իրականում իր մեջ պարունակում է լայնածավալ գիտատեքնիկական անակնկալների սերմեր։

Մենք հավատում ենք որ անգամ մեկ հոդվածը կարող է կայծի դեր կատարել և բոցավառել Հայոց գիտության շահը, ինչպես նաև հալեցնել սառցակալած տեսական ֆիզիկան ամբողջ Աշխարհում։ Այս մեր հոդվածը և մեր կողմից պատրաստվող մյուս հոդվածները կարող են կատարել հենց այդ կայծի դերը։

Մենք հավատում ենք նաև որ գիտության վերածննդի Արշալույսը բացվելու է Հայաստան – Արցախ Աշխարհում և Հայաստանը նորից դարնալու է ճշգրիտ գիտությունների զարգացման կենտրոն ու Աշխարհի գիտնականների համար ուխտատեղի։

Այս հոդվածը տպագրվելուց հետո, մենք հույս ունենք, որ Հայաստանի Պաշտպանության Նախարարության հովանավորությամբ հնարավոր կլինի Հայաստանում հրատարակել «Հայկական Տեսություն» աշխատությունը ամբողջությամբ, ի փառ մեր Արորդիների Ցեղի և Արորդիների Սրբազն Հայրենիք Հայաստանի։ **Հայոց ցեղասպանության 100 ամյակի կապակցությամբ դա կլինի մեր ամենաազբեցիկ պատասխանը Հայոց ցեղասպանությունների պատվիրատուներին, ծրագրավորողներին, իրագործողներին և անտարեր Աշխարհին։**

Դա Կլինի Հայոց Հարցի Հայոց Պատասխանը

Շնորհավոր բոլորին Հայոց Արշալուսի նոր տարին,
Շնորհավոր բոլորին Հայկական բանակի կազմավորման 21 ամյակի կապակցությամբ
Շնորհավոր բոլորին Արցախյան գոյամարտի 25 ամյակի կապակցությամբ։

Կեցցե՛ Արորդիների Հայրենիք Հայաստանը

Ռոբերտ Նազարյան
robert@armeniantheory.com

Subject:

Մեզ Առաջնորդում է Հաղթող Հայաստանի Տեսլականը

(Բաց Նամակ)

01 Մարտի 2013թ., Լու Անջելոս, ԱՄՆ

Հայաստանի Հանրապետության Հարգելի Նախագահ Սերժ Սարգսյան,

Մենք (ևս ու իմ որդին) շնորհավորում ենք Ձեր համոզիչ հաղթանակը Փետրվարի 18-ի ընտրություններին, որին մենք իհարկե չենք էլ կասկածում: Ցանկանում ենք Ձեզ քաջ առողջություն և կորով հաջողությամբ իրագործելու անկատար մնացած բոլոր ազգային ծրագրերը ապահով Հայաստանի ստեղծման համար:

Իմ որդին՝ Հայկը ասում է որ «դեպի ապահով Հայաստան» կարգախոսը շատ քիչ է և ըստ Հայկի մեր կարգախոսը պետք է լինի «**Դեպի Հաղթող Հայաստան**», որի ստեղծման համար արժե ապրել և պայքարել:

Ահա այդպիսի «**Հաղթող Հայաստան**» ունենալու տեսլականի համար եմ ես աննկատ աշխատել մոտ 45 տարի, որպես **ազգային մահապարտ մտավորական** և ահա այժմ էլ այդ պայքարին է միացել իմ որդին:

Հաղթող Հայաստան մենք կարող ենք ունենալ հետևյալ կերպ՝ պատերազմի ժամանակ ռազմական հաջողություններով, իսկ խաղաղ ժամանակ մենք կարող ենք այն ունենալ գիտական հաջողություններով:

Խոսքը մեր ստեղծած «**Հայկական Տեսություն**» գիտական աշխատության մասին է, որը կարող է ոգևորել Հայ երիտասարդների մի ողջ սերունդ և մղել նրանց դեպի գիտական աներևակայելի սիրանքների:

Հարգելի Նախագահ գործի լրջությունը թելադրում է ինձ, որ իսկ Ձեր թանկ ժամանակի մի մասը և սեեռեմ Ձեր ուշադրությունը առանձնահատուկ կարևորություն ունեցող հետևյալ հանգամանքի վրա:

Տեսական ֆիզիկան ամբողջ Աշխարհում և ի մասնավորի Հայաստանում գտնվում է շատ խորը սառցակալված վիճակում և երբ ձնահալքը կսկսվի ու սառուցը տեղից կշարժվի շատ դժվար է ասել: Տեսական ֆիզիկան թևակողին է հավատաքննության և խավարի մի նոր դարաշրջան:

Եթե մեր «**Հայկական Բանակ**» երգի մեջ ասվում է որ, «**Մերն է լինելու այս նոր հազարամյակը**», ապա այն օդից չի գալու մեզ, այլ բացի ռազմական հաջողություններից, այն կատարվելու է նաև գիտատեքնիկական հեղաշրջմամբ՝ նոր տեսական գաղափարների մարմնացումով: Ֆիզիկայի մեջ դա հանդիսանալու է մեր ստեղծած «**Հայկական Տեսություն**»-ը և վերջ:

Հարգելի Նախագահ, «**Միաշափ Գոյերի Հարաբերական Շարժման Տեսություն - Ազատ Շարժում**» հոդվածը հանդիսանում է մեր հիմնարար «**Հայկական Տեսություն**» աշխատության միայն մեկ ենթարաժինը: Այս ենթարաժինը առանձնացնելով հիմնական աշխատությունից և վերախմբագրելով որպես առանձին ինքնուրույն հոդված, **մենք նվիրեցինք այն մեր Շուշիի ազատագրման 20 ամյակին** (բայց ո՞վ իմացավ):

Մեր հոդվածը կցված է այս նամակին կամ Դուք կարող եք այն վերցնել նաև այստեղից:

http://www.armeniantheory.com/atfiles/arm_odm/pdf/arm_odm_book.pdf

Առաջին հայացքից նեղ մասնագիտական և անմեղ վերնագրով մեր հոդվածը, իրականում իր մեջ պարունակում է լայնածավալ գիտատեքնիկական անակնկալների սերմեր և հաղթության ականներ:

Մենք հավատում ենք որ անգամ մեկ հոդվածը կարող է կայծի դեր կատարել և բոցավառել **Հայոց գիտության շահը**, ինչպես նաև հալեցնել սառցակալած տեսական ֆիզիկան ամբողջ Աշխարհում: Մեր այս հոդվածը և մեր կողմից պատրաստվող մյուս հոդվածները կարող են կատարել հենց այդ կայծի դերը:

Մենք հավատում ենք զալիք **Հայկական Արշալույսին** և իսկապես հավատում ենք որ **Երրորդ հազարամյակը լինելու է Հայկական**, ինչպես նաև մենք հավատում ենք որ **Երկինքը նորից է լինելու Հայկական**:

Մենք հավատում ենք նաև որ գիտության վերածնունդը բողբոջելու է **Հայաստան – Արցախ Աշխարհում** և **Հայաստանը նորից դառնալու է ճշգրիտ գիտությունների զարգացման կենտրոն** ու **Աշխարհի տեսաբան ֆիզիկոսների համար ուսումնական տարրեղի**:

Մենք հավատում ենք որ **Հայաստանը դառնալու է համաշխարհային քաղաքակրթության վերածննդի և մարդկության փրկության տապան:**

Մենք հավատում ենք որ **Հայաստանը նորից կդառնա Արևմուտքն ու Արևելքը և Հյուսիսն ու Հարավը իրար կապող Շերամի ճանապարհը, տնտեսական և քաղաքական առումներով:**

Եւ վերջապես մենք հավատում ենք որ **Հայաստանը կդառնա միջաստղային քաղաքակրթությունների փոխհարաբերության կենտրոնը Երկիր մոլորակի վրա:**

Մենք հավատում ենք...

Այս հոդվածը տպագրվելուց հետո, մենք հույս ունենք, որ **Հայաստանի Պետության հովանավորության շնորհիվ հնարավոր կլինի Հայաստանում հրատարակել «Հայկական Տեսություն» հիմնարար աշխատությունը ամբողջությամբ և տարբեր լեզուներով, ի փառ մեր Արորդիների Յեղի և Արորդիների Սրբազն Հայրենիք Հայաստանի: **Հայոց ցեղասպանության 100 ամյակի կապակցությամբ դա կլինի մեր ամենազբեցիկ պատասխանը Հայոց ցեղասպանությունների պատվիրատուններին, ծրագրավորողներին, իրազործողներին և անտարբեր Աշխարհին:****

Դա Կլինի Հայոց Հարցի Հայոց Պատասխանը

Հարգելի Նախագահ, մեկ անգամ ևս թույլ տվեք շնորհավորել Ձեր հաղթանակը և հավաստիացնել Ձեզ, որ ի հեճուկս մեր ազգի ներքին և արտաքին թշնամիների, մենք (ես ու իմ որդին) միշտ լինելու ենք Ձեր կողքին և նպաստելու ենք Ձեր բոլոր ջանքերին **հաղթող Հայաստան կերտելու համար**:

Շնորհավորում ենք Ձեզ և բոլորին Հայոց Արշալուսի նոր տարին,
Շնորհավորում ենք Ձեզ և բոլորին Հայկական բանակի կազմավորման 21 ամյակի կապակցությամբ
Շնորհավորում ենք Ձեզ և բոլորին Արցախյան գոյամարտի 25 ամյակի կապակցությամբ:

Կեցցե՛ Արորդիների Հայրենիք Հայաստանը

Ռոբերտ Նազարյան
robert@armeniantheory.com

Հայկ Նազարյան
haik@nazaryan.com

Հիշարժան Գրառումների Համար

Հիշարժան Գլառումների Համար



«Ձննադատություններից խուսափելու միայն մեկ ճանապարհ կա.
չանել ոչինչ,
չասել ոչինչ,
և լինել ոչինչ:»

Արիստոտել

Բայց մենք ունեցանք բավական Արիություն մարտահրավեր նետելու «Բարձյալներին»
և ապացուցելու նրանց մեր Արորդիների ցեղի գերակայությունը:

~~~~~

«Բոլոր ճշմարտությունների ընդունումը անցնում է հետևյալ երեք փուլերով:  
Սուաջին փուլ՝ արժանանում է համընդիանուր ծաղրանքի,  
Երկրորդ փուլ՝ հանդիպում է մոլեզին ընդդիմության,  
Երրորդ փուլ՝ այն ընդունվում է որպես ինքնըստինքյան ակնհայտ փաստ:»

*Արքուր Շոպենհաուեր, Գերմանացի իմաստասեր, 1788-1860*

~~~~~

Հարզարժան ընթերցող, ո՞ր փուլում եք Դուք այժմ գտնվում:

~~~~~

ISBN 978-1-4675-6080-1

Հայկական Վերածնունդ Հրատարակչություն  
<http://www.armeniantheory.com>

## Մենք Հավատում Ենք

Մենք հավատում ենք, որ անգամ մեկ հողվածը  
կարող է կայծի դեր կատարել և բոցավառել Հայոց գիտության շահը:  
Այս հողվածը և մեր կողմից պատրաստվող մյուս հողվածները  
կարող են կատարել հենց այդ կայծի դերը:

Մենք հավատում ենք գալիք Հայկական Արշալույսին  
և հավատում ենք որ երրորդ հազարամյակը լինելու է Հայկական:

Մենք հավատում ենք որ Հայաստան-Արցախ Աշխարհը դառնալու է  
նոր գիտական հայտնագործությունների կենտրոն  
և Աշխարհի գիտնականների համար ոլխտատեղի:

Մենք հավատում ենք որ Հայաստանը դառնալու է  
համաշխարհային քաղաքակրթության վերածննդի  
և մարդկության փրկության տապանը:

Մենք հավատում ենք որ Հայաստանը նորից կդառնա  
Արևմուտքն ու Արևելքը և Հյուսիսն ու Հարավը իրար կապող  
Ծերամի ճանապարհը (տնտեսական և քաղաքական առումներով):

Մենք հավատում ենք նաև որ Հայաստանը կդառնա  
միջաստղային քաղաքակրթությունների փոխհարաբերության կենտրոնը  
Երկիր մոլորակի վրա:

Մենք հավատում ենք...

~~~~~

Այս հողվածը տպագրվելուց հետո, մենք հույս ունենք, որ Հայաստանի պետության հովանավորության շնորհիվ, հնարավոր կլինի Հայաստանում հրատարակել «Հայկական Տեսություն» աշխատությունը ամբողջությամբ, ի փառս մեր Արորդիների Ցեղի և Արորդիների Սրբազն Հայրենիք Հայաստանի: Այդ գիտական աշխատության տպագրությունը կլինի մեր ամենաազթեցիկ պատասխանը Հայոց ցեղասպանությունների պատվիրատուններին, ծրագրավորողներին, իրազործողներին և անտարբեր Աշխարհին:

Դա Կլինի Հայոց Հարցի Հայոց Պատասխանը

Կեցցե՛ Հայկական Գիտության Վերածնունդը

Կեցցե՛ Արորդիների Հայրենիք Հայաստանը